Техдокументация Па ремонту электрических Машин

Содержание

	стр.
Пояснительная записка	პ
I.Обмоточные данные трехфазных асинхронных	
двигателей	
серии АИР	6
-"- YA	10
-"- AO2/AC J2/,A2	14
-"- 4MTF/ H /,4MTKF / H /	19
-"- MTF / H /, MTKF / H /	20
-"- MTM, MTKM	22
-"- MT, MIK, MIB, MTKB	23
2.05моточные данные многоскоростных асинхронных	
двигателей	31
серии ЧА	34
-"- АИР	48
3. Cхемы соединения катушечных групп многоскорост-	
ных двигателей	54
4.Сбметочные данные двухскоростных асинхронных лифто-	
вых двигателей	68
5. Поверочный электромагнитный расчет	76
6. Нормы расхода материалов на капитальный ремонт	
асинхронных двигателей	86
7. Подшипники, применяемые для асинхронных двигателей	95
8. Технологическая инструкция по химическому разложе -	-
нию пропиточного состава	99
9. Воздушные зазоры трехфазных асинхронных двигателей	103
10.Значение токов холостого хода	106
II.Таблица монтажных сопряжений электродвигателей серии А,АО	110

12.Обмоточные данные и схемы соединений статорных обмоток однофазных асинхронных двигателей/включая стиральные двиг./-//

Пояснительная записка

Настоящая ремонтная документация содержит данные, использование которых позволит качественнее и производительнее выполнять капитальные ремонты трехфазных асинхронных двигателей. Материалы выполнены в краткой и удобной для пользования форме.

В разделе I приведены обмоточные данные современных и старых серий трехфазных асинхронных двигателей в "ремонтном" исполнении, заменяющим заводскую машинную намотку и укладку обмотки на простую шаблонную обмотку, позволяющую производить немотку и укладку катушек с меньшими трудозатратами.

Так концентрическая обмотка заменяется на шаблонную, а одно--двухслойная обмотка заменяется на двухслойную/ вместо нескольких шаблонов в заводском исполнении используется одиь шаблон /, при этом параметры двигателей остаются без изменений.

Типовые схемы соединений катушечных групп для однослойных и двухслойных обмогок дополняют обмоточные данные.

В разделе 2 приведены обмоточные данные многоскоростных асинхронных двигателей серии АИР и ЧА.В зависимости от выбора схемы обмотка статора может выполняться на две, три и четыре скорости.

В разделе 3 даны все современные схемы полюсно-переключаемых обмоток в виде соединений катушечных групп / дополнительно к обмоточным данным / .

В разделе 4 представлены обмоточные данные двухскоростных асинхронных лифтовых двигателей.

В разделе 5 разработан упрощенный электромагнитный расчет двигателя для определения его обмоточных данных при отсутствии паспортной таблички или при изменении напряжения питания и числа оборотов.

Здесь приведены все необходимые тормулы и таблицы. позволяющие выполнить расчет не обращаясь к технической литературе.

В разделе 6 рекомендованы современные электроизоляционые материалы, применяемые при капитальном ремонте в зависимости от класса нагревостойкости изоляции.

Асинронные двигатели серии AVP, ЧА и ЧМТГ / Н / выполняются в основной массе с изоляцией класса нагревостойкости "В" и выше. Применение основных электроизоляционных материалов и обмоточных эмаль-проводов класса изоляции ниже "В" в несколько раз уменьшает срок эксплуатации двигателя после капремонта.

Применение черно-битумных пропиточных составов / даже для класса изоляции "А" / не рекомендуется из-за его термопластичности и пло-хого просыхания в толстом слое.

В разделе 7 указана номенклатура подшипников, применяемых при капитальном ремонте трехфазных асинхронных двигателей.

В разделе 8 дана технологическая инструкция по химическому разложению пропиточных составов, облегчающих демонтаж поврежденной обмотки / взамен процесса выжига или выпаривания изоляции/. Вымотка обмоток без разрушения изоляции портит сердечник статора, особенно крайние пакеты, затрудняет чистку пазов сердечника. Данная технология особенно эффективна для малых асинхронных двигателей с алюминиевыми корпусами, где нагрев корпуса двигателя нежелателен.

В разделе 9 даны номинальные размеры воздушных зазоров между сердечниками статора и ротора в зависимости от мощности и частоты вращения двигателя. При увеличении воздушного зазора более чем на 15% от номинальных данных, двигатели не могут быть отремонтированы со старыми паспортными данными.

В разделе IO в виде графиков даны усредненные значения токов холостого хода в зависимости от мощности и числа оборотов

двигателя.

Данный параметр является одним из контрольных элементов качества отремонтированных двигателей. Максимальный ток х.х. при обкатке не должен превышать более чем на 20% усредненного значения.

В разделе II: приведены размеры допустимых отклонений посадочных мест деталей и узлов двигателей при сбррке.

В разделе I2 представлены обмоточные данные и схемы соединений сбмоток однофазных асинхронных дьигателей серии АОЛБ, АОЛГ, АОГД, АВЕ и бытовых стиральных машин.

Настоящая документация разработана на базе заводской документации и передового опыта электроцехов по капитальному ремонту асинхронных двигателей.

Р2 - мощность двигателя на валу

II - номинальный ток статора

Ді – диаметр расточки серцечника статора

е - длина сердечника статора

 $Z_1(Z_2)$ - число пазов статора (ротора)

У - число павов на полос и фазу (число катушек в катушечной группе одна цифра - целое число, две цифры черев "И - дробное число две цифры через плюс - "разва

число парадиольных ветвей фазы обмотки

у — шаг обмотки (одна ци́тра — одинаковые шаги, две ци́тры через "И" — разные шаги, (например, у=6 означаст I-7)

 ✓ - число эффективных проводников в пазу (одна цифра - однослойная обмотка, две цифри через плюс - двухслойная обмотка пифра через знак умнокония или за скобками число элементарных (параллельных) проводников в эффективном проводнике

dron- диаметр голого обмоточного провода (одна плёра - одинаковие диаметры, дво имёры через плюс - разние днаметры проводов

С - вос провода обмотки

С - средняя длина витка катушки

- - 2. Разновитковне катушки в катупечных группах чередуются: при любом - 9 с нечетным шагом - через одну при четном - 9 с четным шагом - понари

Омическое сопротивление фазы статорной обмотки

Пример: Сопротивл. фазы двигателя АМР200 $\angle 8$

$$R_1 = \frac{1}{56} \frac{705 \cdot 10^{-3} \cdot 108}{\left(\frac{T \cdot 15^2}{4} \cdot 2\right) \cdot 2} = 0.192 \, \text{om} \qquad \omega_{\phi} = \frac{18 \cdot 72}{5 \cdot 2} = 108 \, \text{ByTr.}$$

		HAIIPHWEHME	4	AIIPAKEH	/IE 220	/380 B			, 380 B			
Twn	9 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7	L	A.2.	22	M	6	В	K	>	dron	S. 1	1,
	100										į	
AMP 71A2	0,75	3,0/1,7	63	89	24	2+2	I	IO	78	0,63	I,I	410
7IB2	I.I	4,4/2,5	63	77	24	2,42	1	OI	99	0,63	0,1	428
7IA4	0,55	2,8/I,6	89	65	36	က	1	တ	16	0,5	6,0	305
7.IB4	0,75.	9,3/I,9	89	92	36	က	Ī	တ	16	0,5	I,0	324
7IA6	0,37	2,3/1,3	78	65	36	I+I	1	വ	OII	0,45	06,0	230
7.TB6	0,55	3,0/I,8	=	90	=	=	ı	വ	98	0,5	0,98	340
7IB8	0,25	I,8/I,0	. 22	73	= 1	SaI	I	4x5	I33	0,4	0,87	300
80A2	I,5	5,7/3,3	73-	78	24	2+2	1	01	. I9	6,8	1,6	465
80B2	2,00	8,0/4,6	= 1	102	=	2+2	1	OI	20	6,0	I,8	510
80A4	I,I	4,7/2,7	98	2,8	36	က	ı	တ	09	0,63	1,20	310
80B4	I,5	6,1/3,5	=	86	=	=	ı	တ	84.	17.0	I,30	400
80A6	0,75	3,9/2,3	68	78	= 1	Q	1	ſΩ	78	0,56	I,I	330
80B6	I,I	5,3/3,I	=	86	=	o₹	1	വ	57	0,7I	I,4	370
80A8	0,37	2,7/1,5	98	78	=	SuI	ľ	4M5	100	0,5	I,I	220
80B8	0,55	3,6/2,I	98	SII	= [ZuI	1	4u5	80	0,56	I,2	395
2706	3,0	11/6,1	82	100	24	2+2	ı	10	42	I,I2	2,6	5.40
9074	8,8	8,6/5,0	96	=	36	က	!	<u></u> 6	41	0,85	1,6	420
9706	I,5	7,2/4,2	100	OII	= 1	Ω	1	വ	52	9,0	I,8	. 406
90LA8	0,75	3,6/2,I	90I	100	48	C\2	1	ಬ	88	0,63	I,75	370
6												
, o												

I+I - 5 5I 0,75 3,2 130 2+2 -"- 10 37x2 0,96 3,6 570 3+2 -"- 30x2 1,12 4,1 635 -"- -"- 29 1,12 2,6 440 -"- -"- 29 1,13 3,3 440 -"- -"- 42 0,95 2,8 440 -"- -"- 42 0,95 2,8 440 -"- -"- 42 0,95 2,8 420 3+3 -"- 42 0,95 2,8 420 3-1 -"- 42 0,95 2,8 420 3-3 -"- 42 0,95 2,8 420 3-1 9 26X2 1,166 3,9 470 2 -"- -"- 24 1,25 3,5 400 2 -"- -"- 24 1,166 3,5 400 2 -"- 5 31 1,18	
-"- IO 37x2 0,96 3,6 -"- 9 38 I,12 4,1 -"- 5 42 I,06 2,8 -"- 42 0,95 2,8 -"- 42 0,95 2,8 -"- 9 26X2 I,06 3,9 -"- 28 I,18 3,3 -"- 24 I,25 3,5 -"- 5 40 -1,06 3,9 -"- 5 3I I,18 3,5 I 9 23x2 I,12 7,8 -"- 9 15x2 I,12 7,8 -"- 9 15x2 I,25 5,6 -"- 9 15x2 I,25 5,6	-"- IO 37x2 0,96 3,6 -"- 9 38 1,12 2,6 -"- 5 42 1,06 2,8 -"- 42 0,95 2,8 -"- 15 18x2 1,25 4,9 -"- 9 26X2 1,06 3,9 -"- 24 1,25 3,5 -"- 24 1,25 3,5 -"- 5 40 -1,06 3,5 -"- 5 31 1,18 3,5 -"- 5 30 23x2 1,12 7,8 I 9 23x2 1,12 7,8 I 9 21x2 1,12 7,8 I 9 21x2 1,12 7,8 -"- 9 15x2 1,12 7,2
-"- 9 30x2 I, I2 4, I -"- 9 38 I, I2 2, 6 -"- 5 42 I, 06 2, 8 -"- 15 42 I, 06 2, 8 -"- 9 26X2 I, 06 3, 9 -"- 9 26X2 I, 06 3, 9 -"- 24 I, 25 3, 5 -"- 5 40 -1, 96 3, 2 -"- 5 31 I, I8 3, 3 -"- 5 31 I, I8 3, 5 -"- 9 23x2 I, I2 7, 8 -"- 9 21x2 I, I2 7, 8 -"- 9 21x2 I, I2 7, 8 -"- 9 15x2 I, I2 7, 8	-"- 9 30x2 1,12 4,1 -"- 9 38 1,12 2,6 -"- 5 42 1,06 2,8 -"- 15 18x2 1,25 2,8 -"- 9 26X2 1,06 3,9 -"- 24 1,25 3,5 -"- 5 40 -1,06 3,2 -"- 5 31 1,18 3,5 1 9 23x2 1,12 7,8 1 9 23x2 1,12 7,8 1 9 21x2 1,12 7,8 -"- 9 15x2 1,12 7,2 -"- 9 15x2 1,25 5,6 -"- 9 15x2 1,25 5,6
-"- 9 38 1,12 2,6 -"- 5 42 1,06 2,8 -"- 42 0,95 2,8 -"- 15 18x2 1,25 4,9 -"- 9 26X2 1,06 3,9 -"- 24 1,25 3,5 -"- 5 40 -1,66 3,2 -"- 5 31 1,18 3,5 -"- 5 31 1,18 3,5 -"- 5 31 1,18 3,5 -"- 5 31 1,18 3,5 -"- 5 31 1,18 3,5 -"- 9 23x2 1,12 7,8 I 9 23x2 1,12 7,8 -"- 9 21x2 1,06 4,5 -"- 9 15x2 1,25 5,6	-"- 9 38 1,12 2,6 -"- 5 42 1,06 2,8 -"- 42 0,95 2,8 -"- 15 18x2 1,25 4,9 -"- 9 26X2 1,06 3,9 -"- 24 1,25 3,5 -"- 5 40 -1,06 3,2 -"- 5 31 1,18 3,5 1 9 23x2 1,12 7,8 1 9 23x2 1,12 7,8 1 9 23x2 1,12 7,8 -"- 9 21x2 1,06 4,5 -"- 9 15x2 1,25 5,6
-"- 5 42 1,32 3,3 -"- 5 42 1,06 2,8 -"- 42 0,95 2,8 -"- 15 18x2 1,25 4,9 -"- 9 26X2 1,06 3,9 -"- 28 1,18 3,3 -"- 5 40 -1,06 3,2 -"- 5 31 1,18 3,5 -"- 5 31 1,12 7,8 I 9 23x2 1,12 7,8 I 9 21x2 1,12 7,8 -"- 9 21x2 1,06 4,5 -"- 9 15x2 1,25 5,6	-"- 5 42 1,06 2,8 -"- 42 0,95 2,8 -"- 15 18x2 1,25 4,9 -"- 9 26X2 1,06 3,9 -"- 24 1,25 3,5 -"- 5 40 -1,06 3,5 -"- 5 31 1,18 3,5 1 9 23x2 1,12 7,8 1 9 23x2 1,12 7,8 -"- 9 21x2 1,12 7,2 -"- 9 15x2 1,25 5,6 -"- 9 15x2 1,25 5,6
-"- 5 42 1,06 2,8 -"- 15 18x2 1,25 4,9 -"- 9 26X2 1,06 3,9 -"- 28 1,18 3,3 -"- 24 1,25 3,5 -"- 5 40 -1,06 3,2 -"- 5 31 1,18 3,5 -"- 5 31 1,12 7,8 I 9 23x2 1,12 7,8 I 9 23x2 1,12 7,8 -"- 9 21x2 1,06 4,5 -"- 9 15x2 1,25 5,6	-"- 5 42 1,06 2,8 -"- 15 18x2 1,25 4,9 -"- 9 26X2 1,06 3,9 -"- 24 1,25 3,5 -"- 5 40 -1,66 3,2 -"- 5 31 1,18 3,5 -"- 5 31 1,18 3,5 -"- 5 31 1,12 7,8 I 9 23x2 1,12 7,8 I 9 21x2 1,12 7,2 -"- 9 21x2 1,25 5,6 -"- 9 15x2 1,25 5,6
-"- 15 18x2 1,25 4,9 -"- 9 26X2 1,06 3,9 -"- 28 1,18 3,3 -"- 5 40 -1,06 3,5 -"- 5 31 1,18 3,5 -"- 5 31 1,12 7,8 I 9 23x2 1,12 7,8 I 9 23x2 1,12 7,8 -"- 9 21x2 1,06 4,5 -"- 9 15x2 1,25 5,6	-"- 15 18x2 1,25 4,9 -"- 9 26X2 1,06 3,9 -"- 28 1,18 3,3 -"- 5 40 -1,06 3,5 -"- 5 31 1,18 3,5 -"- 5 31 1,12 7,8 I 9 23x2 1,12 7,8 I 9 23x2 1,12 7,8 -"- 9 21x2 1,06 4,5 -"- 9 15x2 1,25 5,6
-"- 15 18x2 1,25 4,9 -"- 9 26X2 1,06 3,9 -"- 28 1,18 3,3 -"- 5 40 -1,06 3,5 -"- 5 31 1,18 3,5 1 9 23x2 1,12 7,8 I 9 23x2 1,12 7,8 -"- 9 21x2 1,06 4,5 -"- 9 15x2 1,25 5,6 -"- 9 15x2 1,25 5,6	-"- 15 18x2 1,25 4,9 -"- 9 26X2 1,06 3,9 -"- 28 1,18 3,3 -"- 5 40 -1,06 3,5 -"- 5 31 1,18 3,5 " 9 23x2 1,12 7,8 I 9 23x2 1,12 7,8 -"- 9 21x2 1,06 4,5 -"- 9 15x2 1,25 5,6 -"- 9 15x2 1,25 5,6
-"- 9 26X2 I,06 3,9 -"- 28 I,18 3,3 -"- 5 40 -1,06 3,5 -"- 5 3I I,18 3,5 I 9 23x2 I,12 7,8 I 9 23x2 I,12 7,8 -"- 9 21x2 I,06 4,5 -"- 9 15x2 I,25 5,6	-"- 9 26X2 I,06 3,9 -"- 28 I,18 3,3 -"- 5 40 -1,06 3,5 -"- 5 3I I,18 3,5 -"- 5 3I I,12 7,8 I 9 23x2 I,12 7,8 -"- 9 21x2 I,06 4,5 -"- 9 15x2 I,25 5,6 -"- 9 15x2 I,25 5,6
-"- 28 I,18 3,3 -"- 5 40 -1,06 3,2 -"- 5 3I I,18 3,5 I 9 23x2 I,12 7,8 -"- 9 21x2 I,06 4,5 -"- 9 15x2 I,25 5,6	-"- 24 I,25 3,5 -"- 5 40 -1,06 3,2 -"- 5 3I I,18 3,5 -"- 5 3I I,18 3,5 I 9 23x2 I,12 7,8 -"- 9 21x2 I,06 4,5 -"- 9 15x2 I,25 5,6 -"- 9 15x2 I,25 5,6
-"- 5 40 -1.06 3,5 -"- 5 31 1,18 3,5 -"- 5 31 1,18 3,5 1 9 23x2 1,32 5,6 -"- 9 21x2 1,06 4,5 -"- 9 15x2 1,25 5,6	-"- 5 40 -1,06 3,5 -"- 5 31 1,18 3,5 -"- 5 31 1,18 3,5 1 9 23x2 1,12 7,8 -"- 9 21x2 1,06 4,5 -"- 9 15x2 1,25 5,6
-"- 5 40 -1,06 3,2 -"- 5 3I I,18 3,5 I 9 23x2 I,32 5,6 -"- 9 21x2 I,06 4,5 -"- 9 15x2 I,25 5,6	-"- 5 40 -1,06 3,2 -"- 5 3I I,18 3,5 I 5 29/2 I,12 7,8 I 9 23x2 I,32 5,6 -"- 9 21x2 I,06 4,5 -"- 9 15x2 I,25 5,6
2 I5 29/2 I,12 7,8 I 9 23x2 I,32 5,6 -"- 33x2 I,12 7,2 -"- 9 21x2 I,06 4,5 -"- 9 I5x2 I,25 5,6	2 I5 29/2 I,12 7,8 I
2 I5 29/2 I, I2 7, 8 I 9 23x2 I, 32 5, 6 -"- 33x2 I, I2 7, 2 -"- 9 21x2 I, 06 4, 5 -"- 9 I5x2 I, 25 5, 6	2 I5 29/2 I, I2 7,8 I 9 23x2 I, 32 5,6 -"- 33x2 I, I2 7,2 -"- 9 21x2 I, 06 4,5 -"- 9 I5x2 I, 25 5,6
I 9 23x2 I,32 5,6 -"- 33x2 I,12 7,2 -"- 9 21x2 I,06 4,5 -"- 9 15x2 I,25 5,6	I 9 23x2 I,32 5,6 -"- 33x2 I,12 7,2 -"- 9 21x2 I,06 4,5 -"- 9 I5x2 I,25 5,6
-"- 33x2 I,I2 7,2 -"- 9 21x2 I,06 4,5 -"- 9 I5x2 I,25 5,6	-"- 33x2 I,I2 7,2 -"- 9 21x2 I,06 4,5 -"- 9 I5x2 I,25 5,6
-"- 9 2Ix2 I,06 4,5 -"- 9 I5x2 I,25 5,6	-"- 9 21x2 1,06 4,5 -"- 9 15x2 1,25 5,6
-"- 9 I5x2 I,25 5,6	-"- 9 I5x2 I,25 5,6

Twn	P2 x 87	L,	A. Z. K.	7 T	M	6	В	K	>	dren MM	G, r	7
AMP 13258	4,0	18/10	158	IIS	48	~	⊢	ſΩ	; 88	I.4		450
I32M8	5,5	24/13	158	160	48	Q	= 1	2	SIXS	1,12	5,4	540
16052	I.5	49/28	I40	145	36	10	≈		2(9I+GI)	I.32	II.I	765
IGOM2	I8,5	60/35	= 1	150	= 1	= 1	=	= 1	(12+13)2	I.5	T2.2	775
16054	15,0	50/29	I63	=	48	77	Ç	IO	(6+7)4	I.32	10.5	650
I60M4	18,5	61/35	= 1	180	=	= 1	=	IO	(5+6)3	1 7.	6.II	710
16056	O'II	40/23	180	150	54	က	= 1	တ	I4x2	I,5	7.6	570
IGOMG	15	53/3I	I80	SIO	54	က	က	o	3Ix2	0, I	I.6	0039
I60 S 8	7,5	30/I8	= 1	150	48	2	Н	വ	22x3	0.52	0.6	5/10
IĢOM8	II,0	44/25	=	SIO	=	=	=	= 1	I4x3	0,32	IO,4	009
18052	22	73/42	I55	120	36	9	C ₂	IS	(I2+I3)x2	0.12	I3.8	720
I80M2	30	99/57	=	160	=	= 1	= 1		(10+10)3	T. 53	T5.2	008 008
I80 5 4	22	73/42	190	I20	48	4	=		(II+I2)x2	. 9 . 9	I4.5	200
I80M4	30	99/57	=	500	= 1	= 1	=		(8+9)x3	I.32	15.9	800
ISOM6	18,5	65/37	SIO	180	72	4	= 1		$\int 2x(6+6)$	1,5	14,2	069
I80M8	IS	57/33	=!	36I	=	က	= [~	(IO+II)x2	I,32	12,8	650
200M2	37	69/611	178	150	36	9	= 1	II	(IO+IO)x4	H 5	22,0	810
20075	45	143/83	= 1	175	= 1	9	= 1	-!	9x(6+6)	I,32	21,7	. 860

5			_	_	_			_	
7 7	620	ეი 	7IC	780	640	705	940) % (7.70
(5 k	18,4	2I,2	9,91	18,2	14,9	16,0	24,0	26,2	I8,8
dran. MM	I, I8	1,6	2 I,25	2 I,4	Ι,4	I,5	1,6	2 I,5	1,6
>	(7+8)x6	(6+7)x4	(I2+I3)x2	(IO+II)xS	2I+2I	(9+6) xS	(7+8)x5	(I2+I3)x	2x(6+6)
K	01	= !	IO	임	2	2	II	0I	=1
ø	=	= 1	က	= 1	4	Q	Q	4	=
6	4	=!	9	=	ω	=	9	4	=
M	48	=1	72	=	= 1	=1	36	48	72
6, MM	195	235	175	210	175	SIO	195	220	061
Aimm	208	= 1	236	=	=	=	195	235	258
I, A	69/611	I44/83	75/43	101/59	62/29	80/45	170/98	174/100	125/72
P2 KB1	37	45	8	30	18,5	22	55	55	37
Тип	AMP 200M4	20074	200M6	20076	200M8	87002	225M2	225M4	225M6

ОБМОТОЧНЫЕ ДАННЫЕ ТРЕХФАЗНЫХ ЭЛЕКТРОДВИГАТЕЛЕЙ СЕРИИ 4A, СОПРЯЖЕНИЕ ФАЗ △/Y

(אט	J. 6	71	74	3	4	4	3	H	₹	5	5	1 2
	KBT	K	ZZ	ZZ				3		MM		N E
4A 56A2	0,I8	0,95/0,5	48	47	24	2+2	1	OI	991	0,28		290
56B2	0,25	1,26/0,73	48	56	=	2+2	=	OI	143	0,355	0,47	3.70
56A4	0,12	0,8/0,5	35	47	<u>.</u> !	22	=	9	254	0,28	0,48	250
56B4	0, I8	1,2/0,7	2 3	56	= 1	€	<u>-</u>	9	203	0,355	~9,0	280
63A2	0,37	I,6/0,9	54	56	=	2+2	= -	OI	126	0,40	0,55	330
63B2	0,55	2,3/1,3	54	65	ا د	2+2	=	OI	IOI	0,45	0,63	350
63A4	0,25	1,5/0,8	I9	56	=	€	=	9	69I	0,40	0,63	200
63B4	0,37	2,1/1,2	19	65	_i	CZ	=	9	137	0,40	19,0	230
63A6	0,18	I,4/0,8	65	26	36	C\2	= 1	9	170	0,355	0,67	246
63B6	0,25	1,8/1,0	<u>=</u>	75	36	CZ.	=	9	ISI	0,40	98,0	230
7IA2	0,75	9/I,	=!	65	24	2+2	= 1	OI	83	0,50	96,0	420
7.IB2	I,I	4,3/2,5	=1	74	=	2+2	=	IO	73	0,56	0,94	440
7IA4	0,55	2,5/1,7	20	65	=	Q	= 1	9	II3	0,5	1,00	340
7.IB4	0,75	3,8/2,2	20	74	<u>-</u>	≈	=	9	92	0,56	0,94	350
7IA6	0,37	2,2/1,3	92	65	36	Q	=	9	II4	0,45	96,0	300
7压6	0,55	3,0/1,8	ا د ا	90	=	Q	= 1	9	80	0,56	I,20	350
7IB8	0,25	I,8/I,I	- - 	74	= 1	In2	= 1	5n4	I48	0,4	0,95	300
80A2	L, 5	5,7/3,2	74	78	24	2+2	=	OI	19	8.0	I,55	470

ZW ZW	5.10 33.0 43.0	340 410	310 350	570 460 430	370 430 630	690 500 560	470 I40	069
G. x	H, 90	о п о п о	N H H	2, H	8, H & & & & & & & & & & & & & & & & & &	4 % w H 8 r	. 8° 4° 4° 4° 4° 4° 4° 4° 4° 4° 4° 4° 4° 4°	φ .
dron	0,95 0,7I	0,56 0,7I	0,56	I,06 0;9 0,85	0,71 0,75 0,95	1,06 1,12 1,32	I,06	1,25
×	48 60 49	85 58 58	121 91	44 40 - 5I	74 58 38	30x2 35 28	45 56	26x2
K	0I 9	,	5n4 5n4	10 10 6	5n4 5n4 10	ال 9 9	6 5n4	
В	1 = 1	= =	= =	1 1 1 1 1 1			= = =	 -
6	8+8 3) Q Q	In2 In2	2 + 5 8 8	1u2 1u2 2+2	8 8 8 8 8 8	ZaI	8+8
M	24 36	=	= = =	24 36	= 1 4	36	= =	24
37	98 78 98	78 115	78 98	100 100 110	100 130 100	130 100 130	IIO I20	125
A L	74 84 84	88 -	= = =	84 95 IOO	9 1 1	_"_ IO5 IO5	II3	0 I I
L,	8, 1/4, 7 4, 9/2, 7 6, 2/3, 6	3,9/2,2 5,3/3,0	2,4/I,4 3,5/2,0	10,6/6,1 8,6/4,9 7,2/3,9	4,6/2,6 6,0/3,5 I3,6/7,9	18,2/11,0 11,4/6,6 15/8,4	9,8/5,6	0,51/52
P ₂ KBT	8 H S			0,87			2,2 I,5	ທີ
Tun	4A 80B2 80A4 80B4	80A6 80B6	80A8 80B8	90L2 90L4 90L6	90 LA8 90LB8 IOO\$2	100 <i>L</i> 2 100 <i>S</i> 4 100 <i>L</i> 4	8700I 9700I	IISMS

	P2 × 87	L,	1.4.i	6, MM	Z	9	a	K	>	dron	9 r	7 W
5,5		21/02	971	IS5	36	ဗ	=1	6	25	1,4	3,6	570
0,8		13/7,4	132	100	54	က	ا د	တ	88	I,I2	3,I	450
4,0		15,8/9,1	= 1	I25	=	က	٤	တ	23	1,25	3,5	0003
2,2		II,0/6,0	132	100	48	Q	ı	9	39	90'I	0.0	420
ე რ		I3,5/7,8	=	130	=	23	=	9	31	I,I8	3,6	780
II,	0	36/2I		130	24	2+2	=	OI	2Ix3	I, I8	1.9	1,770
7,5		26/15,0	I45	SII	36	က	=	တ	22x2	I,25	5,4	009
5,5		21,0/12	158	IIS	54	က	<u>ا</u>	တ	20x2	1,06	4,3	520
7,5		28/16,0	= 1	160	=	က	= 1	တ	I5x2	I,I8	5,0	019
4,0		18/10,5	=	IIS	48	~	=	9	27	T,4	4.I	470
ည		23/13,5	158	160	48	~	=	9	2Ix2	1,06	4,7	260
15,C		48/28	155	IIO	36	9	2	12	-1.2x(91+9)	I, I8	9.7	760
18,5		58/34	=	130	<u>:</u>	<u>_</u> <u>=</u>	=		[4+14)x2	I,32	8,6	800
15,C		50/29	I85	I40	48	4	ا د ا	01	27x2	1,25	6	069
18,5		59/34	=	180	=	=	=	=	22x2	I,4	II,3	770
II,0		38/22	197	I45	54	က	ო	တ	46	I, I8	8,2	670
15,0		51/29,5	=	300	=	က	က	= 1	34	1.32	6	780
7,5		31/18	 = 	145	48	≈	Q	9	. T 7	T. 32	2,2	. 595
II,0		44/25	=	900	=	Q	Q	9	30x2	1,06 1,06	. 6 4.	705
22,0		71/41	I7I	OII	36	9	~) II	[4+14)x3	1 25	TOR	0,0
		- 51			***************************************		······································	<u>;</u>) 	2	0 6 2 1	0#,
		Arraman and a second		***************************************								
			•		•							
					•		•		-			

Tun	9	Į,	77	67	M	6	В	K	>	dron	3	7
	102		MM	MM				,	,	- fri [m]	i	611.0
4A ISOM2	30,0	93/54	I7I	145	36	9	α	12	(10+10)x3	I,5	14,8	860
I80 S 4	22,0	70/40	SII	=	48	4	ا ا	IO	(II+I2)x3	1,25	13,2	720
I80M4	30,0	94/54	=	185	ا ا	4	=	OI	(9+8)x4	I,32	I4.5	800
ISOMG	I8,5	62/36	220	I45	72	4	_1 = i	OI	(IO+IO)x2	I,32	II.?	650
IBOMB	15	56/2I	=	170	ا = ا	က	က	~	(23+23)	I,25	II.?	630
200M2	37,0	118/68	194	I30	36	9	Q	II	(IO+IO)x4	I,5	20,02	860
27002	45,0	I40/8I	= 1	160	= = 	=	=	=	2x(6+8)	I,4	19.2	920
200M4	37,0	116/67	238	170	48	4	=	OI	(8+9)x5	1,32	17,2	8 20
20074	45,0	137/81	= i	2I5	=	=	= i	=	(7+7)x5	I,32	19,5	940
200M6	22,0	71/41	250	091	72	4	က	OI	(I4+I4)x2	I,25	I6,1	7.IO
97002	30,0	96/26	=	I85	=	4	က	OI	(II+II)	I,4	16,8	09/
200M8	18,5	65/37	=	091	=! :	က	Q	~	(II+II)	I,4	13,8	625
2007.8	22,0	76/44	=	185	-! -;	က	4	~	61+61	I,5	13,6	675
225M2	55,0	168/97	808	180	36	9	2	II	(7+8)x6	I,4	23,3	I020
225M4	=	· 86/69I	264	300	48	4	4	10	(I3+I3)x3	I,4	25,6	026
225M6	37,0	118/68	284	175	72	=	က	= 1	(IO+IO) x3	I.32	22,0	815
225M8	30,0	19/90I	=	175	=	თ	Q	2	(8+8)x3	H, 5	7,61	,/IS
				W								
												
	-				-	•	-		-		-	

OEMOTOTHEE DAHRE TPEXTASHEX STEKTPOLEMENTETENEN CEPMN AOS, AOJIZ, AZ,

Twn	P2 x87	L,	1 4 × × × × × × × × × × × × × × × × × ×	3 C 7	M	6	В	K	>	d ron	S'z	T
.02 II-2		3,1/1,8	73	52	24	2+2	l	OI	46	0,83	Ľ,5	420
12-2		4,2/2,4	73	65	=	2+2	1	IO	, 8/	0,7I	J,6	450
II-4		2,8/I,6	80	52	= 1	~	ı	9	129	0,56	1,2	390
I2-4		3,6/2,2	=	65	=	=	i	=	107	0,63	I,3	350
9 - II		2,4/1,4	=	65	36	=	ı	=	122	95.0	I,5	320
12-6	9,0	3,3/1,9	ا د	75	36	=	1	= 1	92	0,65	I,7	340
21-2	I,5	5,6/3,2	86	63	24	2+3	ı	OI	69	0,85	2,1	48.0
22-2	2,2	7,8/4,4	98	06	=	2+2	i	OI	54	I,0	2,3	540
2I-4	I,I	4,7/2,7	94	20	=	C2	1	9	33	0,75	I,9	340
22-4	I,5	6,0/3,5	94	95	= 1	=	ı	= 1	7.1	6,0	2,2	440
2I-6	0,8	4,0/2,3	98	70	36	= 1	ı	=	82	0,67	I,8	330
22-6	H, H	5,2/3,0	86	95	= [- - 1	ì	=1	65	8,0	2,1	380
31-2	3,0	IO,5/6,0	90I	88	24	4	1	ω	26+26	I, I8	3,2	520
32-2	4,0	I3,8/8,0	90I	SII	=	=	i	ω	2I+2I	I,4	3,9	280
3I-4	2,2	8,5/4,9	IIS	88	36	က	1	6	43	90,I	3, I	530
32-4		11,2/6,5	IIS	IIS	36	က	- <u>-</u>	6	34	I,25	3,7	530
31-6	T,5	6,6/3,8	122	88	= 1	2	i	9	8	I,0		420
. 32-6	2,2	9,2/5,3	= 1	SII	=	Q	1	9	46	I, I8	3,6	480
									•		<u>-</u>	•
												
•	1	-	-	_	-		•	_		••		

Тип.	P2 KB7	L,	A.i.	1 C 2	М	6	В	K	>	dran	52	T WW
AO2 41-2	5,5	18,8/II,0		IIO	24	4	Į	တ	(17+17)2	I,25	6,3	069
42-2	7,5	25,4/14,7	-	148	24	7	ı	6	27+27	I,4	6,9	780
41-4	4,0	14,3/8,3		IIO	36	က	1	თ	33x2	1,06	5,8	5 80
42-4	5,5	19,3/II,		I48	=	က	1	0	24x2		6,4	650
41-6	3,0	12,4/7,2		OII	=1	~	1	9	4 I	1,33	4,9	490
42-6	4,0	15,8/9,2		I48	= 1	C2	1	9	32x2	1,06	5,6	570
41-8	2,2	15,8/9,2		OII	36	In2	1	4	26+26	I, I8	o, c	420
42-8	3,0	I4,0/8,I		148	=	In2	i	4	(20+50)	6,0	4,2	490
2-19	10,0	30/17,2		I35	24	4	ı	o,	(25+25)2	I,25	IO,8	800
51-4	7,5	26/14,8		135	36	က	1	7	13+13	I,4+I,32	7,5	019
52-4	10,01	34/20,0		170	36	က	ı	7	(10+10)3	1,25	8,2	680
9 - I9		21/12,0	173	135	36	C\(\chi\)	i	2	(15+15)2	I, I8	5,7	540
25–6		27,5/16,0	=	190	36	Q	1	2	(II+II)	T,4	7,3	650
2I - 8	4,0	17/10	= 1	I35	36	IMS		4	(17+17)2	1, E	2,8	510
52-8	5,5	24/14	= 1	06I	36	InS	i	4	(I3+I3)2	I,25	6,5	620
9-19		33,6/20	306	150	54	က	23	7	(71+71)	1,6	7.6	9 00
8- I9	7,5	28/16	= [150	54	2n3	=	9	01+01	5+I,4,	~	580
62-8		36/2I	=	190	54	2N3	C2	9	(15+15)2	\vdash		. 660
62-2		56/32,5	I53	150	36	9	23	II		.4x2		
61-4	13	43/25	I80	135	=	က	03	7	(19+19)2	T.25	•	
62.4		56,5/32,6	= 1	165	= 1	က	~	7		T,4	6,01	
		_	-	-								

Tun	xB7	L,	A.i.	37	M	6	В	K	>	dran	S'2	MM
A02 7I-2	22	73/42	I83	I30	36	3+3	C\2	Ħ	(12+13)3	ന	íi,9	
71-4	22	72/41	214	165	= 1	က	4	7	(25+25)2	I,I8	14,8	
72-4	30	95/22	=	205	=	ا د	83	=	(10+10)3	•	_	
9-14	I2	55/32	245	165	54	=1	23	7		•	13,5	
.72-6	22	71/41	=	205	=	=	C3	=			_	
71-8		48/27	ا د ا	165	= 1	2n3	C2	9	(15+15)2	•	I2,7	
72-8	17	60/35	=	205	=	2x3	C3	9		•	I3,9	
81-2		129/75	SII	170	36	3+3	~	II	(8+3)5	•	26,6	
82-2		I75/I0I	=	210	= 1	=	C2	H	(7+7)5	•	27,3	
81-4		125/73	247	061	48	4	4	임	(15+15)2	•	25,7	
82-4	*****	170/98	=	260	=	= 1	4	= 1	(II+II)	•	30,0	
9 - I8		95/22	285	061	72	=	C ₂	= 1	(7+7)3	•	23,0	
85–6		126/73	=	260	=	=	က	=	(8+8)3	•	26,4	
81-8	22	76/44	=1	06I	= 1	က	€	7	(6+6)3	I,4	20,02	
82-8		69/22	=1	260	=	=	2	~	(7+7)3	-	24,7	
8-16	40	130/75	334	240	=	=	4	7	(12+12)2	I,6	28,4	
	-,,,					-				** <u>** - * - **</u>		
			•			-		-	• •	}		

7 7	800	1030 1000 1080	019	740	860	920	0601	540	615	615	695	7:0	87.0	. •			
S'x		I3,5 I6,5 20,9		13,6	17,2	2I,8	9,92	7,6	8,8	I2,3	I4,8	19,2	2I,6		•		
dron	1,7	I,6+I,7 I,6 I,6	I,18	1,4 -1,4	I,25		I,4	I,4	I,I8	I,32	I,25	[,4+I,5]	I,18	-		_	
>		(IO+IO) (8+7)3 (8+7)4		(32+32).	(23+23)4	(I8+I8)	(12+12)3	27+27	(20+20)	13+13)2	(IO+II)3	12+12	(9+9/4				
K	I4	=	~ =	=	=	음	=				=		1			-	
a	2 -1	=	~ ~	3 ←	4	=	=	Q	=		=		= 1				
Ъ	8+8 1	=	က	 =	 =	4	=	83	=	က	=	4	= 1				
Z	36		= =	=	=	48	=	36	1		=						
6, MM	0II 150	130 170 165	II4	130	170		225	II4	152	130	170	I65	225				
À.i.		183 205	173	200	= 1	230	=	185	=1	230	=	260	=1 1				
L,	57,5/31,2 73,5/42,5	97/56 I29/75 I77/I02	44/25	73/42	99/58	I30/75	170/102	35/2I	15/26	57,5/35	74/44	85/66	130/75				
P2 x87	17	30 40 55	I3	22	30			Oi									
Тип	A2-61-2 62-2	71 - 2 72-2 81-2	614	7I-4	724	814	824	9-19	9-29	9-1/	9-24	9-I8	85-6) 1

					<u> </u>							
P2 In Ai	In Ai	A Z Z		n 2 2	N	h	a	K	>-	fron.	N N	7 7
			1									
30/17		195		II4	54	2и3	Q	9	22+22	2, I		495
38/22		= 1		152	= 1	2и3	= 1	9	(I7+I7)2	⊢ 4		570
48/29	•	230		130	=	2n3	=1	9	(I6+I6)2	I,2,		260
60/37	·	=		170	= 1	2и3	=i i	9	(I3+I3) 2	I,32+I;		640
79/45		260		I65	72	4	=	~	(II+II)	I,25		670
30,0 IO4/62 -"-	·	= <mark>i</mark> l		225	= 1	4	= -	~	(7+8)3	T,5	19,9	760
137/80		300		26 I	= 1	4	4	7	(13+13)3	I,32		735

Обмоточные данные асинхронных крановых двигателей серии ЧМТР(H) и ЧМТКР(H) Сопряжение фаз $4/\gamma$, напряжение 220/380 В; IIB=40%

Riso P.	72							
	G X		2,1 2,7	3,5	6,7 6,3	10,3 12,4 7,9 10,7	14,6 18,6 12,7 15,1	,
	d rox MM	`	I,4 I,I2	I,25 I,18	I,25 I,32 I,I3 I,I8	I,25 I,4 I,25 I,25	1,4 1,5 1,32 1,5	-
\$03H61Ú			I5x2	I6x2 I4x3	23x2 21x2 (14+14) 2 (8+8)3	21x3 17x3 13x3 11x4	15x3 10x4 12x4 · 10x4	
003	26:		9 = 1		0 = 4 =	9 = 9 9	0000	
8	0		1 1	1 1	က = က =	m = 0 =	m i w = !	
90	10		N = 1	=	8 1 H I	02 =	en = en =	
POTOP	72	_	36	= = =	9 = = = =	36 - 48	54 48	
	L MM		480	6I0 680	740 890 6 80 820	820 970 840 990	9 890 C IIIO 6 860 E IO40	
	5 3		ა , ა	4,2 5,1	7, I 8, 6 7, 8 9, 6	9,7 II,7 IO,I I3,4	16, 23, 14,	
	d ran		I,0 I,25	I,0 I,18	I,25 I,18 I,25	2 1,18 I,4 I,25 I,I2	1,32 1,4 1,25 1,4	
1	>		3I 20	18x2 14x2	32 8x4 I6x3 22x2	(II+II)2 448 -(8+8)2 I,4 I5x2 I,25 2Ix2 I,12	14x3 19x2 21x2 16x2	
ı			o =	=	= = 9 9	2, 0 =	OI = 4 =	
011	B		1 1	1 1	внна	ω <u>1</u> α 4	m w m =	
0	40		ကက	= = =		m ! ! !	4 -	
EU	IN.		54	 = = 	54 	54 72 	1 2 2 1	
	AM.		90 I50	I30 I70	165 235 165 235	215 290 215 290	230 340 230 320	
	Air		787	6,5 8 41	(32 /97 (39 -1- (35 -1-	235 - "-	260 280 1 = 1	
1	7 4		I2,5/7, I9,3/I	25, I/I4, 34, 2/20	55,5/32 67,5/39 43,2/35 65,7/38	32,0 96/56 235 30,0 132/76 -" 15,0 72,5/42 2 22 114/66 -"	140/81 205/119 130/75 155/89	
-	7, 8x	-	3,2	7,5	II,0 I5,0 7,5 II,0	22,0 30,0 15,0	37 1 55 2 30 1	1
	Tun	,	11246 1124B6	132,486 132,66	887091 897091 987091 97091	20016 200186 20018 20018	225M6 225L6 . 225M8 . 225L8	

О́дмоточные данные асинхронных крановых двигателей серии МТF(H) и МТКF(H) сопряжение фаз △/ ✓ , напряжение 220/380В; ПВ=40%

	C	•	,	U	mom	3	00					POTOP	90	8	903H61Ú	516			7.30 P
Tun	なる	7 4	Ai 6.	M	100	B	de	>	d ray	Q. ?	2 %	72]	0	<i>H</i>		d ron MM	G Y	22
l ⊬⊣ ⊬-	T,4	9,2/5,3	127	5 45	2,5	1 1	9 =	22+22		2 4	420	36	C2 =	<u>'</u> '	5	6+6		I,2	36
- 1	(c)	7/10	8 8 III		~	1	ဖ			4		27 I	. •		<u></u>			9,	27
12-11	7,0	25,4/I4 87,4/21	1 OF	5 36	1 !	1 1	0 = 1	24 2Ix2	I,06	0,0	590 680	= = = = = = = = = = = = = = = = = = = =	=! =!	1 1			I,25 I.5	က် ကို H	-"- 4I
3II-6	1,0	<u>(</u>	00		က	ı	თ			Н	929	36	Q	က	9		m	5,8	44
312-6 311-8	15,0 7,5	4 8	ထ်ထ်	48	1 00	ი ი	= 9	23 34	I,32	6,7	896 650	36	H	= 1 1	1	2I I6	I,25 I,4	7,1	- " - 36
312-8	LI,0	57/33	24			c۷	9	22x2	, I2	CZ	850	36	=	~		91	I,28	0,7	= 1
4Iİ-6	0	95/22	35			က	~	(II+II)	3 1,18	တ		36	R	က		21x2	1,5	II,6	44
4I2-6 4II-8	8 0 0 0	130/75 72.6/42	-"- 280 240 205	0 5	<u>ო</u> ო	က လ ———	ひず	(8+8)3 I5x2	1,18 1,32	12,3 II.0	1080	- 48	=	= ~	9 = 1	I7x2 T3x3	T, 32	12,2	4 4 60
412-8	0	112/65	=			: 4) = <u> </u>	2Ix2	L, I2	ω) = <u> </u>	=1	\ =\\\\\	<u>4 ∺</u> =¦	IIx3		0,01 0,01) =
9-III HI	O'-	18,2/Id	ιζ	က	~ ~ .	1	9	32	8I.	Q	5I0	27	T,5	1	4	II	I,I2	2,6	27
112-6	4,5	/I3,	71		<u> </u>	1	=	24	90 .	4,0	290	<u>.</u>	=1	; '		임	1,25	3,5	
9-IIZ	0	36,3/21	0 <u>51</u> 0 <i>21</i>		<u>~</u>	1	(= -	SIXS	52.	ဖ	089	<u>-</u>	=	ı	=	20x2	<u>н</u>	4.	41
					 =	<u></u>													
J	-	•	-			_	-	_		_	_		-	_					

Parion Kish	72	44	= 1	36	44 60 - 1	56 44 -"-	
	アド	5,8	7, I	5,I	II,6 I2,2 7,9 IO,0	17,7 II,0 I3,2	
	d ron MM	I, I8	1,25	I,4 I,28	1,5 1,4 1,25	1,32 1,4 1,5	
903H61Ú	ł l	24	21	9I 16	ZIX2 I7X2 I3X3 IIX3	I2x4 I2x3 I0xI	
03/	26	9	= 1	7 ‡	0====	၈ မ မ	;
8	0	က	=	1 🛇	m = \alpha =	ന്ധ	,
9	6	2	= 1	I,5	02 02 = =	ကလ =	
POTOP	72	36	=	36	= = 1 1 4 4 8 1 = 1	54 48 -"-	
-	7 2 %	089	000	650 850	930 I080 800 8 940	II20 920 II20	
	Q. 7	6,I	7,9	6,4 8,2 8	11,9 9 12,3 13 13,8 13,8	23,0 13,5 19,0	
	dran MM	I, I8	I,4	I,25 I,12	(,(8) IR IS 25 25	I,4 I,12 I,4	
	>	IIx3	23	33 22x2	II+II) 8 8 8 8 8 8 8 8 8	I9x2 2Ix2 I6x2	
Q	1 to	6	=! =:	9 1	~ ~ o =	OH 0.=-	
100		-	 _	2	ω 1 % 4 1	944	
101	40	က	က		က = က = ်	4 m =	
Cmam	12	54	=	48	54 -"- 72	725	•
	3 4	99I	=			340 260 360	
	Y Z Z	200		012	235 235 240 3 240 3	260 270 ."-	
,	7 4	11,0,53,5/31	69,5/40 -"-	40,5/23,40 156 57/33 N 240	95/55 235 205 I32/76 -"- 280 74,5/43 240 205 II4/66 -"- 280	203/12D 123/71 154/89	
	7, 8x	II,0,II	15,0	7,5 II,0	22,0 30,0 I5,0	55 28 37	
	Tun	MTH 3II-6	312-6	311-8 312-8	411-6 412-6 411-8 412-8	512-6 511-8 512-8	•

Обмоточные данные асинхронных крановых двигателей серии МТМ/МТКМ/ напряжение 220/380 в, сопряжение фаз Δ/γ , IIB=40%

		*	_	, ,	THE O	0	011	0					Porop	00	8	03	D034614			A SECTION OF THE PERSON
Tun	72-8x	77	Air	32.4	I b	40 1	8		>	d ran	Q. ?	7 2 2 2	72	6	0	26	×	dron MM	Q Y	22
TW III-6 TRM II2-6	3,2,	II,5/6 I7,5/9	9 4		45	2,5	1 1	9 =	I7+I7 I2+I2	0,9 I,06	2,3		36 -	o = 1	1 1	9 =	16 14	I,32 I,5	I,7 2,1	50
211-6 311-6 311-8 312-6 312-6	5,0 7,5 11,0 17,5	23,6/I. 32/I9, 25,5/I 47/27 36/2I	က <u>်</u> က	anning and a second	54 54 54 54	3 3 3 3 5 5 5 5 5 7	1 02 02 02 1	2= 020	9+9 I3+I3 I7+I7 I4+I4 (6+6)2	1,4 1,12 0,95 1,06 1,12	4 4 4 5 5 6 4 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6		48 48 48		1 1 1 1		15x2 13x2 12x2 18x2 10x2	I, I8 I,4 I,25 I,18 I,4	ယ့် ယ 4 ုက္ က ဂ ၀ ဃ က ၈	44 64 64 64
411-6 411-8 412-6 412-8 511-8 512-8	16,0 11,0 22,0 16,0 22,0	61/38 52/36 0 82/49 0 74/46 0 94/55 125/73	·		54 72 72 72 72 72.	00 10 1 1 1 1 1	100404	C = = = = =	(9+9)2 9+9 (7+7)2	I, I8 [I, 5 [I, 4] [I, 25] [I, 25] [I, 25]	8,1 8,3 1 05 9,7 12,5 5 17,3	(1)	36 44 48 48 48 48		u u u u v d d		21x2 12x2 18x2 10x2 23x2 19x2	1,32 1,5 1,6 1,6 1,25	8,0 7,4 8,5 8,8 II,3 IA,5	47 60 47 60 60
		IIpk	Примечание:	24 4	~ ~	Значение то	TC		цаны для серии Обмотки ротора	ہند		WEW -							•	

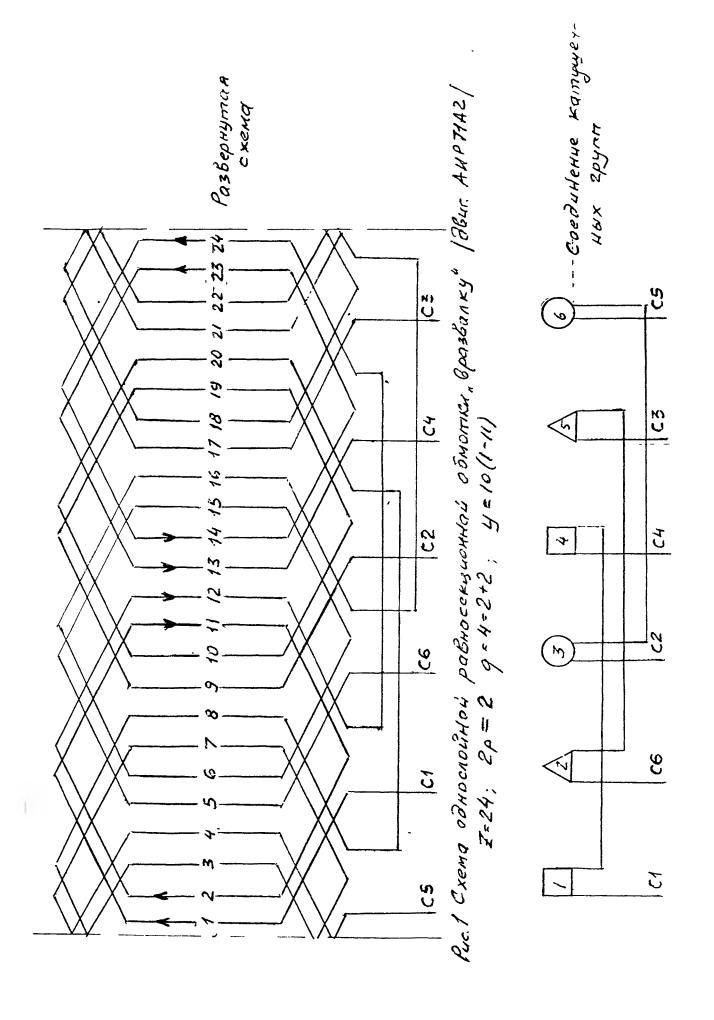
Обмоточные данные асинхронных крановых двигателей серии МТ, МТК, МТВ, МТКВ напряжение 380 В, соединение фаз - 🗡

	(+			TH J	0	326	00			1		Potop	do	8	703,	\$03H61			Parion King
Tun	1, 8x	7 4	Z Z Z	A B	12	6	B	de	>	d ran	6 3	7 2 2	72	6	0	H	N	WW WW	R	22
MT* 011-6 MTK 012-6 III-6 II2-6	4 % 6 ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° °	4,8/4,6 7,0/6,8 IO/9,7 I4/I2,8	(0 0 - 10 -	85 120 115 155	45	0, 1, 1, 1, 1, 2, 1, 1, 1, 1, 1, 1, 1, 1, 1, 1, 1, 1, 1,	1 1 1 1	ω =	24+24 I7+I7 I5+I5 (II+II)	0,85 0,95 1,13	ა	420 490 510 590	98 1	02 = = =	1 1 1 1	9 = = =	18 16 18x2 15x2	1,32 1,32 1,06 1,18	H,6 H,9 7,2 3,2	4I -"- 50 -"-
SII-6	7,5	20/18,2	3 I70	I50	09	3,0	ı	. 5	(2+2)8	I,32	9,9	640	= 1	=	1	= '	I6x2	1,32	5,3	44
MTB III-6 MTKB II2-6	8, 89 87 10	6,5 IO,2		II5 I55	45	ω <u>.</u> 1	1 1	ဖ ဖ	I7+I7 I2+I2	0,95 I,I8	8, 8, 8, 8,	510 590	36	Q = 1	1 (16 14x2	I,4 I,12	22,7 17,12	= = = = = = = = = = = = = = = = = = = =
31I-6 312-6	II,0 I6,0	28,0	200	240	54	က =	1 ()	22	(6+6)3 I3+I3	I,06 I,32	5,I	640 790	 = = 	= =	ှုံ ၊ က	;	8x4 2Ix2	I,4 I,25	5,4	44
4II-6 4I2-6	30,0	52,0	235	205	1 = = 1	=	<u>ന</u> ന	NV	(12+12) (9+9)2	2 H 4	10,2 I2,9	780 930	= = = 1	=	ကက	= =	2IX2 I8x3	I,5 I,32	9,6 II,5	47
311-8 312-8 411-8 412-8 511-8	7,5 II,0 I6,22 30 40	20,5 31,0 42,5 58,0 74 97	210 240 270 270	165 240 205 280 280 260 360	. 12 1 1 1	α m = = =	0110144	992===	15+15 I (5+5)2 (8+8)2 I (3+3)4 (II+II)2 (8+8)3	H. 18 H. 32 H. 5 H. 18	5,6 6,6 10,8 12,6 15,5	620 770 740 890 860 5 1060	48	02		Ψ 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	25 12x2 13x3 11x3 10x4	и н н н н н н н н н н н н н н н н н н н	6,3 8,7 9,9 15,1	64
2	***************************************			***																;

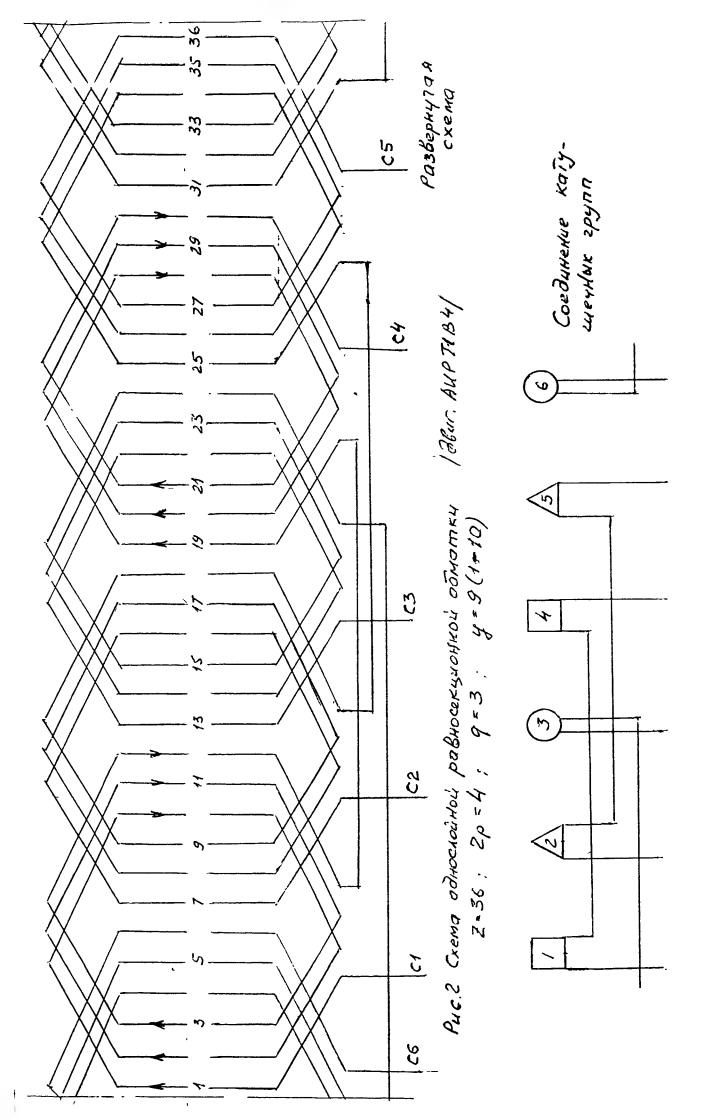
0	-			C 1	C mamo	720	Q					Ротор	90	8	03,	903H61Ú			King D
	77	Ain	61. MM	7.2	10	8	H	>	d ray	らが	7	K2	10	0	H	>	d rog	G X	72
12	,2/6,4	148	100	45	243	ī	٥٠	I8+I8	0,95	2	470	36	03	1	9	9I	1,32	1,8	41
Ŧ	0,3/9,	9	155	= 1	= 1	ı	မ	Q	I, I8	3,2	585	=	=	1	<u>=</u> !	9I	= 1		= [
+	4,9/I3	ص ً	I32	54	ო	1	η	6+6	T,5	4,6	575	= 1	= 1	ı	= 1	I2x2	I,4		44
7,5	21/19	=	185	=	=	C/S	ω	æ	I,25	•	680	= 1	= !	ı	= 1	I2x2	=	4,3	=
-64-	28,4/26,4	4	195	= 1	= 1	1	8	5+5)2	I,5	6,4	720	36	C3	1	= 1	8x3	1,6	5,6	=
7,5	2I, 2/I9, I-"-		=	=	2и3	ı	~	7+7)2	1,25	E,I	710	48	: l	į	=	8 x 3	I,4	5,6	64
	31/29	240	168	72	က	CV	= 1	IO+IO	J,6	8,7	650	=	=	2	= 1	I2x2	1,6	6,9	90
	42,5/4p-"-		248	=	= 1	=	= 1	7+7)2	1,32	IO,4	8I0	=	=	=	='	I2x2	•	8,6	09
űΣ	56,5/52,	9	240	72	= 1	4	= 1	I3+I3	I,6	ļ4,6	840	09	2,5	= 1	~	8 x 4	I,5	I3,2	09
~	71,6/64	9	320	=	=	CV.	=	(2+2)3	I,4	15,4	1000	=	2,5	~	2	8x4	•	I5,7	09
30	06	372	06I	75	2x3	വ	9	9I+9I		20,2	800	06	က	1	<u>,</u> 6	crep	стержневая		1
	OII	=	230		='	വ	<u></u>	(II+II)	2	<u>ਲ</u>	5 IOOO	06	က	ı	6	2,6	,65xIO		1
**	Значение в знаменя	ачение тока знаменателе	Ka Tre I	чиолит к типу	ere MTE	OTHO	относитея	я к типу	my MT									t .	

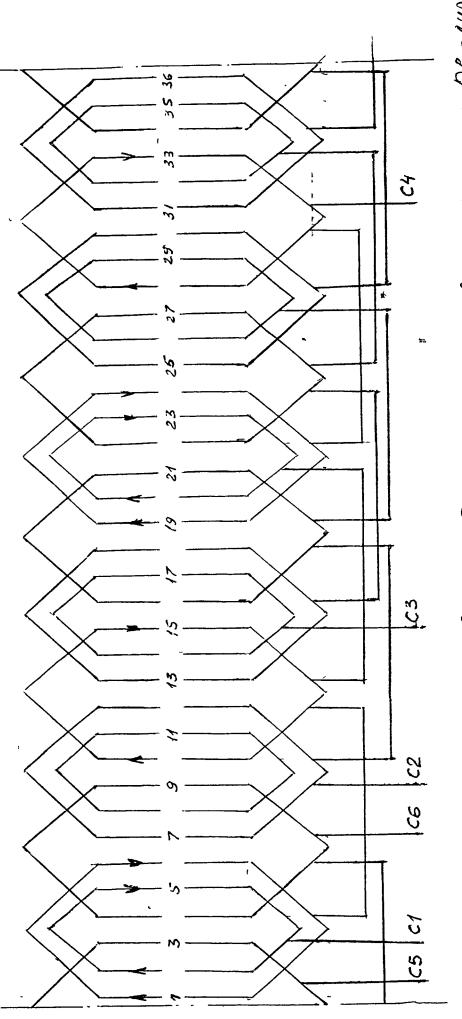
- Р2 мощность двигателя на валу
- Т. номинальный ток статора
- Ді- диаметр расточки сердечника статора
- ℓ_1 длина сердечника статора
- $Z_{I}(Z_{z})$ число пазов статора (ротора)
- число пазов на полюс и фазу (число катушек в катушечной группе) ; одна цифра — целое число, две цифры через "И — дробное число, две цифры через плюс — "развал
- с число параллельных ветвей фазы обмотки
- шаг обмотки (одна цифра одинаковые шаги, две цифры через "И" разные шаги, (например, у=6 означает I-7)
- число эффективных проводников в пазу (одна ци́фра - однослойная обмотка, две цифры через плюс - двухслойная обмотка, цифра через знак умножения или за скобками -число элементарных (параллельных) проводников в эффективном проводнике
- опол- диаметр голого обмоточного провода (одна інфра - одинаковне диаметры, две цифры через плюс - разные диаметры проводов
 - G вес провода обмотки
 - L средняя длина витка катушки
- Примечание: І. При дробном числе пазов на полюс и фазу (9) независимо от величины целого числа, чередование малых (М) и больших (Б) катушечных групп производится с периодическим повторением: с дробью I/2 - M,Б... и т.д. -"- I/5 - M,M,M,Б...и т.д. -"- 2/5 - M,Б,М,М,Б

2. Разновитковые катушки в катушечных группах чередуются: с нечетным шагом - через при любом 9/ одну с четным шагом - попарн при четном 9

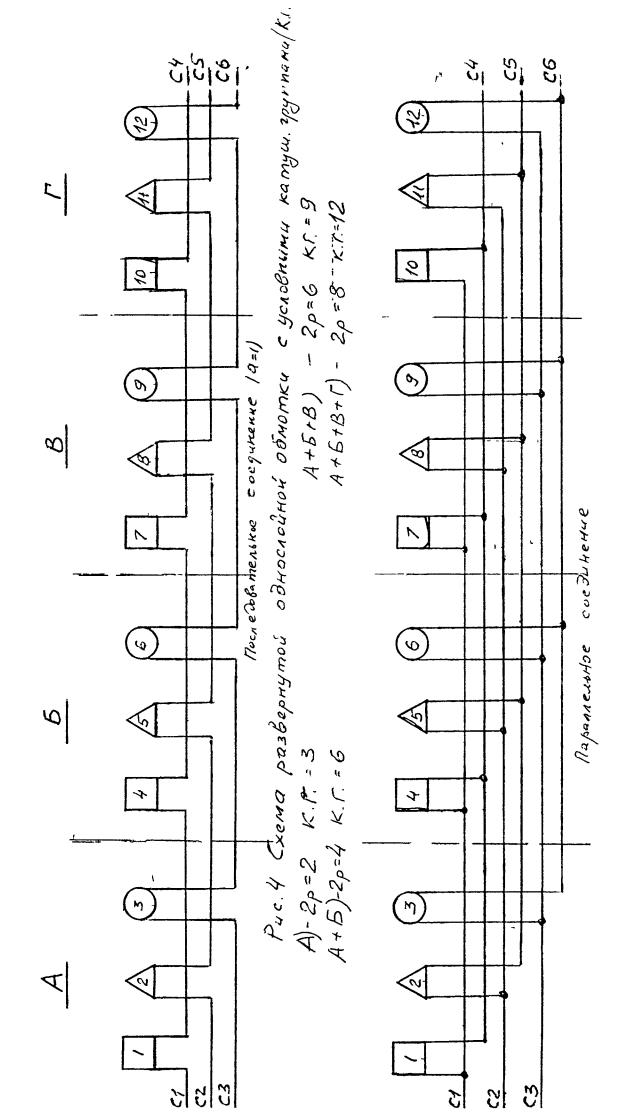


,





Рис, 3 Схема однослойной обмотки с дробным числом назов на полю и фазу Лвиг. А.ИРТ-8/ 2=36, 2p=8; q=1,5, y=5(1-6), y=3(2-5)



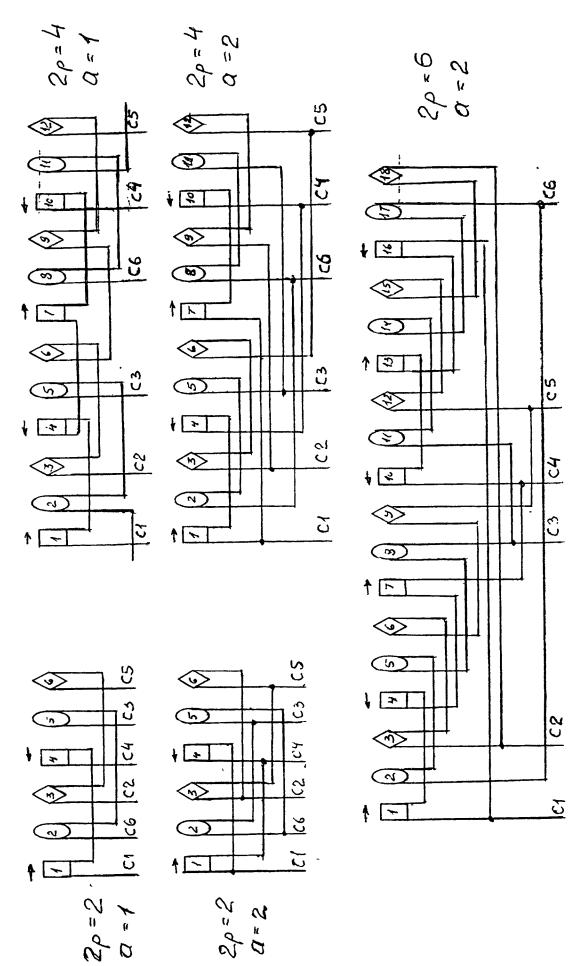


Рис. 5 Схема соединений катушечных групп двухслойный обмотки.

Настоящая документация включает обмоточные данные и схемы соединений катушечных групп обмоток статоров трехфазных многоскоростных асинхронных двигателей с короткозамкнутыми роторами серии ЧА и АИР.

В зависимости от отношения полюсов, сложности схем обмотки статоров выполнены в четырех вариантах:

- двухскоростной с одной полюсно-переключаемой обмоткой;
- трехскоростной с двумя независимыми обмотками, одна обмотка полюсно-переключаемая двухскоростная, а вторая односкоростная, независимая на любое число полюсов;
- четырехскоростной с двумя независимыми полюсно-переключаемыми обмотками;
- с одной полюсно-переключаемой обмоткой на три или четыре частоты вращения.

При отношении полюсов равным 2/I полюсно-переключаемы обмотки выполнены по схеме Даландера.

Эти схемы наиболее простые - переключение числа полюсов выполняются за счет изменения направления тока в половине катушечных групп каждой фазы, независимо от последова тельного или параллельного соединения катушечных групп (смрис. I и 4).

Для обеспечения одностороннего вращения ротора при разных полюсах за начало фаз в обмотке с большим числом по люсов принимаются начало первой, пятой и девятой катушечны групп. Числа катушечных групп на фазу и число пазов на полюс и фазу — определяется по меньшему числу полюсов, а шаг обмотки принимается по большому числу полюсов. Обмотки выполняются двухслойными.

Для многоскоростных двигателей при отношении полюсов не равным 2/I выполняются обмотки:

- по схеме Харитонова (рис.3)
- -"- с тремя нулевыми точками (рис.2,5,6 и др.)
 - _ _"- амплитудно-фазной модуляции (рис.7).

Такие обмотки являются более сложными и громоздкими и зачастую не поддающимися никакой закономерности.

Развернутые по пазам схемы этих обмоток не дают наг лядной картины.

Поэтому, схемы обмоток переработаны и приспособлены для практического пользования с условными катушечными группами в виде прямоугольников с диагональной чертой — цифра над диагональю обозначает порядковый номер катушечных групп, а цифра под диагональю указывает на число катушек в группе.

В вависимости от выбора схемы полюсно-нереключаемой обмотки, при разном числе полюсов, двигатель может быть с постоянной мощностью или постоянным моментом.

Многоскоростные двигатели с постоянной мощностью имеют следующие схемы:

 $\Delta/\Upsilon\Upsilon$, $\Upsilon\Upsilon\Upsilon/\Upsilon\Upsilon\Upsilon$, $\Upsilon\Upsilon/\Delta$, Υ/Υ и др. Многоскоростные двигатели с постоянным моментом имеют схемы: $\Upsilon/\Upsilon\Upsilon$, Υ/Δ , $\Delta/\Delta\Delta$

Общий ход поверочного расчета многоскоростного асинхронного двигателя не отличается от односкоростного; он проводится для какого-нибудь одного из чисел полюсов с одновременной проверкой того, что получается при другом числе полюсов.

Основным ограничением в выборе схемы полюсно-переключаемой обмотки является значение индукции в спинке статора

Следует иметь ввиду, что при ремонте многоскоростного асинхронного двигателя со сменой нескольких самостоятельных обмоток последовательного соединения и сопряжением фаз в звезду порядок и последовательность укладки катушечных групп в статор безразлично, тогда как при наличии параллел ных ветвей или сопряжений фаз в треугольник необходимо пользоваться схемами, разработанными настоящей документанией или на заводах-изготовителях.

УСЛОВНЫЕ ОБОЗНАЧЕНИЯ

- 2p число полюсов; U_4 линейное напряжение статора
- Р мощность на валу; 1 линейный ток - -
- A_{1} расточка статора; L_{1} длина сердечника -"-
- 2/2- число пазов статора и ротора;
 - у число пазов на полюс и фазу (число катушек в катушечной группе);
 - у шаг обмотки;
 - д число параллельных ветвей фазы обмотки статора;
 - N₂₅ число эффективных проводников в пазу;
 - п число элементарных проводников в одном эффективном проводнике;
 - $d_{\overline{CM}}$ номинальный диаметр провода;
- Le. средняя длина витка
- R1- активное сопротивление фазы обмотки;
- G_4 масса обмотки статора; Виды обмотки:
- 01- однослойная концентрическая;
- 011- однослойное с переключением полюсов по схеме с тремя нулевыми точками;
- 012- однослойная дополнительная обмотка при переключении полюсов по схеме Харитонова;
- 02- двухолойная, петлевая;
- 021- двухолойная с переключением полюсов по схеме Даландера;
- 022- двухолойная основная при переключении полюсов по схеме Харитонова;
- 023- двухолойная с переключением полюсов по принципу амплитудно-фазной модуляции;
- 024- двухслойная с переключением полюсов по схеме с тремя нулевыми точками;
 - q3- одно-двухслойная;
- 031- одно-двухслойная с переключением полюсов по схеме с тремя нулевыми точками.

OOMÓTO4Hble DE 461E MHOZOCKOPOCINH OCCUMYS. ABUE CEPUY 4A

	9.5	•	84'0	97'0	0,51	97'0	0,62	45'0	0,68	0,59	86'0	0,32
	Y	4/7							-			
	6 m	OFINENA	5 22,5		3 74,6	246	494	150	40,8	·		15,2
	Locp.	900	0,26	926	0,28	0,28	0,29	626	0,37	-11-	86'0	1
	dea 1919	1300	0,265	0,21	0,28	921	0,375	0,25	558'0	926	0,45	0,35
	Now 17	00.	280,	486	250	432	206	358	180	312	126	1/18
	Ø	15	, 7	2		=	1	 		H		1 * -
	8	вращения	0	/- Ø		-		-0-				1
	0/	304	7	_		(= 1		(<u>Ť</u>		1		()
	27		24	17		\		١ ، ((;	24,	13
,	Bud obsor xu	40cmoma	021	puc.1		- 3-		- "-		 - 	į	1
	010 -17	gen	7 /	7	7.7	१	لار	0	7	0	,	00
	A1 MM	1		U B	K	9	3	10	7)		1	5
	Conos- were pas	HHG	\D	*		1 21		!		1=1		1
1	Y	1xpe	96	0,35	760	0,43	1,7	6,0	2/8	0,88	2/5	2/1/2
}	17	CUHXDOHHOS	220	380	220	380	220	380	220	380	220	
	wgx -eg		0.4		010	9,18	0,19	0,27	922	937	0,45	0,75 380
)	20		7,2	72	1/2	- 11-)(. 4	, 	6	19	-11-
	'n snekmpo- Buedmeng		\$	4H JOH 1/2		56B ⁴ /2		4M 65 A 4/2	A CO	63187/2		71A7/2

in snekmpo- Bueamens	20	2p 2 x8m	4. 7.	N	Conos- xerve gas	A	47	808 0800 x0	27	01	6	Ø	Note Gen R 1919		Loso Ry	on On	96
	4/2	0,63	220	33	4	270	7/2	021	24		1.0	- 1	98/	9,5	939	12.0	14
A 170 1/2	- 1-	0,95	380	2/2/	\}			puc.1	18	τ	0	Z 1	5/2	7'0	-1)-	378	1,0
	14-	1,1	220	6/5	`	778	78	! j) (36/	(177	7	60/	690	440	8/0	4,4
80A4/2	-4-	15.	380	2,9	-11-	ò	2		128	2	1-11	<u>+</u>	102	9,5	-1/-	25,6	1=1
W-100	141	1,5	220	2/6,	i	7.0	Ub	- //-	l ~	- 4-1	1 7 1		50/	50,-0.75	970	2,4	1,6
3,47,75	- 4 -	0,0	380	12/30 12/30		5) })	88/	95'0	1 7	17,2	1,7
901 84/2	141	2,0	220	9,6	141		1001			3	3		464	0,85	9,52	2,0	20
7/10000	161	2,5	380	1,6	·	 	07/	! = {	Ì	<u> </u>		- 4	12/	0,63	171	326	2,0
•	- /4 -	2,65	220	3/2/									404	1,06	-11-	2,6	3,1
10054/2) ft)	7.65	380	1/2	-11-	105	110	1)	! ====================================	!	1	ーチー	68/	0,8	-1/-	2/2	3,0

·

un snekmpo-	0	20 Pe	138	NE	Сопря- жение фаз	A	77	Bud obnor xu	12 22 22 22 22 22 22 22 22 22 22 22 22 2	01	2	Ø	N30 dean		Loco. Rt.	2.2	40
													in it	;	-		
7, 100177	7/2	3,2	220	12.5	V	201		021	36	(1	-	32/	1,18	85'0	2/20	32
7/ - 221 - 1	- (1 -	/ ² 2	380	0/2/8	7	103	110	puc.1	28	ð	1-11	2	1/95	80	85'0	2/5	7.5
11000	!-	4.2.	220	2/2			,		7				30/	1,25	0,58	1,99	35
112 M 4/2	1	5,0	380	410	-11-	126	2%	-11-	3/6/	-#-	1.10	111	52/	995	- 17	1,15	- // -
120 6'4/	ţ	0'9	220	22/25		1110	115		1	77	1	1 1	1/8/	1,06	90	0,70	7,3
2/5.201	Ť	6,7	380	12/4		CF/)			7			48/	1,18	9'0	250	5,0
120 M W	+	8,5	220	29/2		1)1	091	1	(1)	1,1	=======================================	1	144	1,25	0,7	990	6,1
17611/2	1 1	10,	380	17/20	! ~		2	,		:			56/	47	20	2/3/2	6,2
	-11-	11,0	220	39,2		(48/		177	-	39/3	1,25	97,0		10,0
1603%	7	14.0	380	22,7	1	165	071	- "	138	<i>∞</i>			1/2/2	1,18	1 11 1	1 / 1 / SS / 2 / 2 / SS / 2 / 2 / 2 / 2 / 2 /	195

Tun saekmpo-		3	PZ	7,0	74	Conps. A1	44	17	bud obnam. Z.1 xu 32	1 2 R	Ø	2	à	Now Gear LBLD RL	Jean.	4860	200	37
4AA 160M4/2		200	14/17	380	270	\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\	185	180	021 pre1	48	8	1-14	70	44/	1,32	985	1,05.	194
18084/2		-11-	18/21	-11-	38,2	-11-	211	145	-11-	17-17-1	-11-	11	-11-	22/3	1,25	986	0,7.3	15,0
180M 1/2		-1/-	22/2/2/5/5	- 4-	41,0	17	-11-	185		-11-			— (t —	18/3	41	<i>46'0</i>	9,52	16,8
2/2 7003		107	33,5	-4-	62,3	-11-	238	215	1/	-11-	- " (1-13	-i-	14/5	1,32	1,02	0,3	21,2
225M41/2 -4-	100		42,5	-11-	87.2	- 1)-	797	500	-1/-	- μ-	11	- It-	-11-	12/6	1,4	90%	0,73	272
2505/2	201	+	50/	-i	31,4	-1-	290	022	-11-	60.	10	10 1-16	-11-	4.5	1,6	1,18	0,12	43,6
250M 42		-4-	00	-1-	723	1111	Ţ	260	- 11.	- <i>'</i> L	10	10 1-16	- 10	8/3	91	1,26	000	46,2
	`		Синхронная	(x)	HHC		19cr	4астота	00	BaugeHus	MUA		1001	1000/1500		натро		
7/9 706	 -	6/11	2/4/4	380	8/2,	3/2	95	06	031 puc 2	36/2/28	12.5	1-7	3/3	164	54'0	0,45.0,42 5,15	5,15	1,5
1/9 S OOF		-1)-	8/2,	-)/-	1,3	- 11-	105	110	- 11 -	l :	-"-	- 17	- 11 -	148	2'0	0,43	3,9	2,3
-n- 1/97001 M	197		15/51	-1/-	1/2	- 17	- 17-	140	1	- 11-	2	1 7 !	4-	Mil	263 0,47		54	2,5

A $112 \ M \ 6 \ J_4$ J_4 J_5	Tun saekmpo- dbueameag		20 P2 05 X8M	50	N. K.	Conpos A1	44	17	SUD OSMOR. XU	12 28 S S S S S S S S S S S S S S S S S S	d	7	Ø	Nog Cear 680p.	Jean.		Ar. On	13
$132 \% \frac{6}{4}, -1, -\frac{4}{4,5}, -1, -\frac{11,0}{10}, -1, -158 $ $132 M \frac{6}{4}, -1, -\frac{4}{4,5}, -1, -\frac{11,0}{10}, -1, -158 $ $152 M \frac{6}{4}, -1, -\frac{6}{4,5}, -1, -\frac{11,0}{10}, -1, -1, -1, -1, -1, -1, -1, -1, -1, -1$	1A 112 M 6/4	19	3/2	380	1	之之		5	.031 puc.2	, 3ÿ		1-7	3/3	\	0,63	0,48	1,88	5,6
$132 \ M \ \phi_{4} \ \ \frac{6.6}{11-6.2} \ \ \frac{1}{17} \ \ 1$	1325'64			-1-	11,0	-11-	158	115	~1/-	54/		1-11	-4-	199		<i>q55</i>		94
$160.56/4 - \frac{7}{6} - \frac{7}{6} - \frac{1}{77} - \frac{16}{77} - \frac{1}{77} - \frac{16}{77} - \frac{1}{77} - \frac{1}{7} - \frac$	132 M 6/4			-11-	2/2	- '/-	-1-	160	- 1/-	- "-	-11-	17	-71	114	935	190	926	5,4
$160 \text{ M } \frac{54}{4} - \frac{11,0}{130} - \frac{138}{26,3} - \frac{11}{3} - \frac{11}{3} - \frac{20}{3} - \frac{11}{3} - \frac$	1	- 1/-	77.		16,1		197		022+01. 022 124C.3	5	4)/42	1-10	1/	7/2/21/2	1,18	1.90	960	6,7
$180M_{44}^{64} \xrightarrow{-1} \frac{130}{32.9} \xrightarrow{-1} 220 \ 145 \xrightarrow{-1} \frac{72}{5.8} \ \frac{44}{44} \xrightarrow{814.8} \xrightarrow{1,25} 0,69 \ 0,15$ $200M_{44}^{64} \xrightarrow{-1} \frac{17}{7_{c2}} \xrightarrow{-1} \frac{403}{43.7} \xrightarrow{-1} 220 \ 145 \xrightarrow{-1} \xrightarrow{-1} \xrightarrow{-1} \xrightarrow{-1} \xrightarrow{-1} \xrightarrow{1/3} 1,5 \ 0,75 \ 0,67 \ 0,63 \ 0,42 \ \frac{3}{2.4} \xrightarrow{-1} \frac{403}{4.7} \xrightarrow{-1} 250 \ 160 \xrightarrow{-1} \xrightarrow{-1} \xrightarrow{-1} \xrightarrow{-1} \xrightarrow{-1} \xrightarrow{-1} \xrightarrow{1/3} 1,5 \ 0,75 \ 0,45 \ 0,67 \ 0,63 \ 0,48 \ \frac{3}{3.9} \xrightarrow{-1} \frac{1}{4.7} \xrightarrow{-1} \frac{3.6}{2.4} \xrightarrow{-1} \frac{3.6}{4.0} \xrightarrow{-1} \xrightarrow{-1} \xrightarrow{-1} \xrightarrow{-1} \xrightarrow{-1} \xrightarrow{-1} \xrightarrow{-1} \xrightarrow{1/2} 0,56 \ 0,42 \ \frac{22.1}{6.6} \ 100.2.8_{4} \xrightarrow{-1} \xrightarrow{1/2} \xrightarrow{-1} \xrightarrow{4.5} \xrightarrow{-1} 143 \ 140 \xrightarrow{-1} \xrightarrow{-1} \xrightarrow{-1} \xrightarrow{-1} \xrightarrow{-1} \xrightarrow{-1} \xrightarrow{96} 0,63 \ 0,48 \ \frac{155}{3.9} \xrightarrow{-1} \frac{1}{2.4} \xrightarrow{-1} \xrightarrow{-1} \frac{13}{2.4} \xrightarrow{-1} \frac{143}{2.9} \xrightarrow{-1} \xrightarrow{1/2} 0,56 \ 0,48 \ \frac{155}{3.9} \xrightarrow{-1} -1.$	160M 5/4	-1/-	11.0		238	-11-	-11	200	-11-	-1/-	11-	-11-	¥	5/2	1,32	0,73	1,90	7,3
$200M_{4/4}^{6} - \frac{17}{7} = \frac{17}{43} - \frac{17}{3} - \frac{17}{43} - \frac{250}{10} 160 - \frac{1}{10} - \frac{1}{10} - \frac{1}{10} - \frac{37}{10} 1, 5 \ and \ be augethy = 750/1500 08mm$ $490L8_{4} \frac{34}{40} \frac{663}{40} 580 \frac{2.3}{2.4} \frac{2}{4} \frac{2}{4} \frac{2}{10} - \frac{1}{10} \frac{3.6}{40} - \frac{1}{10} - \frac{1}{10} - \frac{1}{10} - \frac{1}{10} \frac{37}{40} \frac{3}{40} \frac{36.3}{92} \frac{36.3}{92} \frac{36.3}{92} $ $100.8_{4/4}^{6} - \frac{1}{10} - \frac{1}{10} - \frac{1}{10} - \frac{1}{10} \frac{3.6}{10} - \frac{1}{10} - \frac{1}$	180M %	-11-	13.0	<u> </u>	29.7		220	145		72 58	11/	1-13 Serven Serven	1	4/3		690	0,13	9,6
490 L8/4 84 063 580 2,3 4 77 95 90 021 36 3 1-5 1/2 152 0,45 0,36 36,3 100 88/4 -11 - 1,0 -11 - 105 110 -11 - 11 - 1-6 -11 - 105/1 0,56 0,42 22,1 100 28/4, -11 - 1,1 2,1 - 1,2 2,4 -11 - 1,1 3,1 140 -11 - 11 - 11 - 11 96/1 0,63 0,48 15,7 1			17/		40,3		250	160	-1/-	171	(-17-	ı	3/4		9,75	0'9'	190
$490 L84 \frac{34}{4} \frac{963}{1,0} 580 \frac{2.3}{2.4} \frac{2}{4} \frac{5}{4} \frac{95}{4} \frac{90}{1} \frac{36}{1} \frac{36}{2} \frac{3}{1} \frac{152}{1} \frac{152}{1} \frac{152}{1} \frac{152}{1} \frac{152}{1} \frac{363}{92} \frac{363}{92} \frac{363}{92} \frac{363}{92} \frac{363}{1} 363$			Cun	odx,	HHO	i	acm	omo		anre	448	75	1/0	500	o Sm	*		
100584, -1,- 1,0 -1,- 3,6 -1,- 105 110 -1,1,1,- 1-6 -1,- 122, 0,56 0,42 22,1- 6,6 1,0 1,0 1,0 1,0 1,0 1,0 1,0 1,0 1,0 1,0		20/2	1,0	 	†	4/>	95		021 puc 4	36	N			152	0,45	92'0	36.5	1,4
1002.8/2, -4- 7,4 -11- 4,5 -11- 113 140 -4111111- 96/ 0,63 0,48 15,7		-11-	ľ	1 "/-:	2/2		105	110	1 2 1	z	٧	1-6	۲	122/	0,56	0,42	22,1	2,1
	1007.8%	L						140	- 11	/-	1 '		-11-		590		15,7	2,3

Tun-saekmpo- dbueameag	30	P2- x8m	17.	Z X	CONPS.	4.10	ww.	Bud pomon. Su	32	Ø	6	Ø	New 7	Nog des 1819		A. 010	15 %
4A 11214 8/4	3/	1,9	380	5,7		132	100	021 Puc.4	48/	4	1-7	1/2	80/	0,77	0,43	12.4 5.7	3,6
112MB 34	-11-	3,5	-1)-	6,5	-11-	-1/-	130		-4-	- 14-	- 4 -	-11-	64/	8'0	64'0	2,2	3,5
1325' 8/4	-17-	3,2	1	8,9	11	158	115	-11-	11	- 1 -	-11-	- ji	58	6'0	14'0	6,75	3,8
132M8/4	-11-	4,2		11,0	-1)-	ールー	160	-11-	-1'-	-11-	lı	-h-	1/	1,06	956	3,4	5,1
160584	-11-	0'01	-11-	16,0	- 11-	197	145	n	-11-	11	-4-	-11-	40	1,32	0,59	2,56	12
160M 8/4 -11-	- <u> </u> -	30	-11-	230	141	- 11-	200	- 11-	U1/-	- ù -	- 4 -	- 7-	39/	1,06	0,7	1,69	8,2
180M 8/4	-1-	13.0	-11-	30,0	-11-	220	170	-11-	72/	9	1-11	lı	22/	1.18	0,7	1,25	1,32
200 M 8/4	, 1	17.0	-4-	38,2	-11-	250	160	-11-	-4-	11	1-10	3/4	38	1,5	0,69	0,79	15,1
7/7007	-4-	200	((435	1:	11	185			- V	-17-	-11-	34/2	1,12	0,74	0,68	16,1
225M84	-4-	22,4	h	52,3	-11-	284	175	- h -	72 56	-1/	-4-	1/2	14/	54	64'0	0,426	20,5
1/82055	-11-	30,0	-11-	80,2	171	317	200	-1/	- 14 -	- 4	1	-11-	1/2	1,5	28'0	2000	25,8

Tun ssekmoo- dbueamesa	8	20 P2	2,0	PH	Conpos weenur 111 apas 1419	424	77	SUJ OSMOR. KU	22 23 24	Ø	2	A	New 7	Now Geor LBLD RL	68cp	200	K &
4A 250 M %	8	37,0	580	75.5	4/;	317	220	021 puc.4	5/2	9	1.10	2/4	22/	1,32	0,91	0,26	26,6
•		C_{U}	HXE	CUHXDOHHAA	19.8	40	cm	4 acmoma		врациения	sem	l	750	11000	8/	June	
44 100 S 3/6	8/3		380	2,9	27/2	113	110	011 puc.5	36/	1+1	1-6	3/3	210,	24'0	75'0	6,28	2,6
1007 %	-11-	,	— 11 —	3.7	- 1/	I.T.	140	1,1	- 11-	=	1	1-11-1	165	0,5	0,5	4.78	2,8
112MA 8/6	-11-	1,1	-11-	3,5	2/2	132	100	03	54	2,3	1-7	4/4	35/4	0,63	0,39	9,13	21,2
112MB %	- 11		11	4,2	- 11 -	1111	125	-11-		111	- (! -	ir	38/1	190	0,48	7,62	1,2
13258/6	- (i -	2,4	—i₁ —	6'3	-4-	158	115	-4-	-1/-	-11-	-11-	-1/-	30/1	982	0,448	3.1	1,3
132M8/6	-11-	2,8	-11-	2,9	17	11	160	-11-	-11-	2,25	-11-	-11-	22/1	1,00	0,44	2,0	2,3
16038/6	-17	7.1	-11-	18.1	张	1.61	145	024 Puc 6	2/5	1,2,3	1-8	3/3	1/85	2,0	190	508'0 19'0	6,8
160M8/	-7-	2/2	- 11	23.8	— it —	- 7	200	((-11-	- n -	1	42/	1,18	0,72	96x '0	8,1
180M3/6-11-		5/2	- 17 -	28,3	4/12	220 170		023 puc.7	58	1,2,5,6 1-10 1/2	1-10	İ	20/	1,32	290	1,32 0,62 0,974 11,0	110

Tun-saekmpo-	8	20 KBM B A ADAS HAY	50	I'A	Conpos A1 ACHUE A1 ACC HA	44.0	77	SUD DOMOR. KU	32	Ø	7	B	Nop.	dear.	68cp	a Now Gran LBED Re GI	15 1
44 200 M % 8	<i>∞</i> /⁄2	15/380 32,5	380	32,5 35,5	4/7	250	160		023 72 1,2,56 1-10 1/2 20/3 1,18 0,68 0,89 14.	1,2,5,6	1-10	1/2	20/	1,18	89'0	68'0	14.
7/007	-11-		-11-	39.4	-11-	- 4 -	185	11	-11-	- 11	-11-	171	8+9	1,12	673	8+9 1,12 9,73 0,675 15	15
225 M 8/6	- · J	22,0	-4-	53,2		-11- 284		175 -11-	-11-	-111111-	-11-	-11-	12/2/2	1,32	0,77	14/ 1,32 0,77 0,422	13
25088/6 -11- 30	-11-	30	-11-	64,5	-11-	347	200		-11-	-11 - 1-11-	-11-	1	12/5	1,4	0,88	12/5 1,4 0,88 0,294 26,	26,
250M8/6 -11-	-11-	40/45	- 11-	84,5	-11-	-11-	240 -1	Ţ	- 17 -	1 7	(`	17-	10	1,4	96'0	10/6 1,4 0,96 0,223 28,	28,

52		111	12	44	4/3	55	2.	
Bip Ri m-Om	war	2,13	1,35	1,08	908'0	98,6	6 43	-
68cp.	000	1,06 0,62	1,25 0,6 1,35	1,12 0,65	1,6 0,69 0,806	1,6 0,75 0,486	1,6 0,79 0,43	
dear.	1100	1,06	1,25				1,6	
Nag dead Loso Re	200	30/2	26/2	1/t/2 3	10+11	26:426	7/2	
Ø	N.	1/2	-11-	-11-	-11-	3/6	1)()	
8	eHu	1-7	11	-11-	l I	-4-	-1:-	****
8	au	4	-11-	-11-	h	1	- h -	
37	2 6	72/88	72/56	- 17 -	- (i –	-11-	17	
8Ud odman: 27 xv 82	omo	021	y	-11-	- 11-	-11-	- 4 -	
17	4 acmoma Epawetus 500/1000 Thun	170	160	185	175	200	220	
		220	250	111	787	317	- 11	
Is seemed As	CUHXPOHHAS	4/7	117	1)[-11-	-11-	17.1	
74	OHA	21,5	<u> </u>	32,5	36	3/2	51,5	
20	HXD	6,7 380 21,5	-11-	111-	-11-		1	
20 P2 U1	Cu	110	9/10/1	5/2	12,5	16	185	
8			-11-	-4			Ţ	
Tun saekmpo- deveamess		4A 180M 12/ 12	200M, 12/6 -11-	200 7/2	225M12/6-11-	250512/6-4-	250M12/6	

Tun-saekmpo-	8	Pe	20	74	Conps. At a serve At		17	Bud odnom. Z.1 xv 32	1 2 R	d	2	A	Nop N	Now Gear LBCP		he	46
		CUHKPOHHAR)X/DC	HH	98	40	1 6	moma	cla	впнотрод	HUS		000	1000/1500	3	000	05/11
19 2 000 000	0	1,0	000	3.7	٨	101	2	10.	36/	2	1-7	1	1/84	671	0,43	2,4	2.5
74 1005 14/2	37	11/15	580	3,3/38	14,	100		021	128	و	1-11	1/2	79/1	140	0,56	25,5	1,2
10026/4/2	-1)	1.4	1:1	5,0	-4-	- V	041	1 2 1	1	! ; !	1 5	1 11	37/4	0,85	0,19	3,58	1,6
112 M 6/4/2 -4-	= 1	1,6	1	4,5	1-11-1	126	125	1 <u>Ť</u>	36	-14-	111-	1 1	1/14	29'0	870	12,2	1,3
13256/11/2 -11-		2,8	1	7,3	1 7	145	115	-11-	1 = 1	111	-11-	11	34/1	0,9	67,9	2,81	1,8
132M6/4/2-11-		3.8	1	9,6	- 11 -	-11-	160	1:1	-1-	11	1	-11-	25/1	1,06	0,58	1,7	2,2
1605 9/4/2		4,8	j	14,4/4	1	185	140	- F	48/	2 73	4-7	- II	30/1	1,18	0,55	1,72 3,39	14. W. Y.
160M/4/2	- 11	6,7	1 1 1	14,8	1 4 1	- 1/-	180	1 7		-11-	-11-		141	1,4	0,63	1,05	3,8
																	

Tun saekmpo- deueameag	8	Pa	20	P'A	Conp.g.	73	17	SUð Oðram. KU	13 Kg	Ø	2	A	Wew 7	Now Gen 1819		Sh.	X/X
		Синхронная	x,po	4Ha	7 8	yacmoma	ma	60	врошения	Ния	75	3/15	00	300	750/1500/3000 08/mm	Smun	
٠		063		2.8	>			10	361	241	1-5	,	11/11	69'0	40	10,3	4.4
4A 1005 84/1 1/2	1 3/2	11/15	580	7	1	. 105	110	130	100	e		1/2	74/2	250	956	25,55	1,2
70	1	6.9		32			7 , 7			[1		1/1/2	190	240	8,09	1,6
1001 1/1/2	÷	1,5/2,1	177	4,2/4,9	1 7 1	- * -	140	134	1 17			, , , , , , , , , , , , , , , , , , ,	1/85	0,53			1,3
.0		1,1		33,		,	1		36/		1-5	4	53/1	0,67	0,45	8,16	1,3
112M9/4/2	-11-	1,9/2.2	1,50	47/55	1	126	175	-1/-	134	-li -	1-10			956	250	15,5	4'4
10		87		2			1			•		,	46/1	60	44'0	341	2,1
1325/4/	1	3/36	171	7,2/91	1 4 1	145	115	111	13(-11-) # I		50/1	0,75	9'0	7,42	2,1
		200		92			0,						34/1	1,0	0,53	2,46	2,3
132Mg/4/		45/50	1 31	10/17	=======================================	-11-	760]	l T	 	l = 1	Ī	36/1	9,85	690	4,56	2,4
3 6	11	38		10/					48/	2	1.7		28/1	1,13	0,56	2,03	37
1605/4/	11-	425/13	1 7	10/13	Î	185	140	1	/38	18	4-14	161	15t/6	1,0	820	4,4	40
2/0		2 5		7.3									1/42		490	1,39	0 4
160M %/	1	71/95	1 7	15/19	177	(= 1	180	- 4 -	- "-	 	<u> </u>) į.	12413	1,13	986	2,81	5,1
1		,															
ı													**************************************				
						•											
																·-	
, 4							,									-	
- 4	-	-	-	-	•												

•		0,0	3	12	Conp.		,,	BUD DOMON. Z.1	73	,		1	Del	Now den LREO	4800	Per	19
Busamess	8	KBM.	8	Y	apa3			KU	32	×	7	Ø	1	- WW	. 8	000	¥
		CUHXPOHHAA	HOO	408	740	49cmora	ma	podg	bauseHus		21/2	1001	750/1000/1500	WW /SO	H		
	1/8	0,71/13	,	2,9/35	ムジタ		()	021	36/	3	9-1	2/6	1/871	240	40	31,7	1,5
1,4 1005 %/4	10	0,9	580	30	>	113	110	10	128	2	7-8	1	1/15	950	540	686	9,85
18		21/60		3,6/4,4	1	77	140		1 7 1	"	- "-	-11-	1001		940	24,1	1,6
1007 7001	<u>.</u>	1,2	<u>.</u>	3,8			770	()		1	:		40/1	1	640	95'9	1,3
/8		1.1/1,5		33/25		7.0	007			44.5	1-8	1	82/1	0,5	240	29,5	1,6
112MA 16/4	; ; ; ; ; ; ; ; ; ; ; ; ; ; ; ; ; ; ;	1,0	-77-	36	1 31	132	100	1 - 1	121	5	1.10		-1/1/5	95%	0,44	10,1	60
/8		1,4/2,1		24/4			,						1/89	6,53	0,47	234	1,3
1121713/6/4	<u>:</u>	1,2	!	5,0	1 7		17.5	137		- 1/-		- 11	1/82	6963	640	122	10
18 200		1,9/32		57/73	,	150	-///		- ",	(1	- /	- "	62/1	963	945	641	2,1
1325 16/4	<u> </u>	2,2	1 3	5,5	ļ	128	775	("						0,75	0,51	4,59	1,3
18		2.6/4,5		86/9%			707			,		!	44/1	0,75	0,54	8,9	2,5
132M /6/4	<u>i</u>	2,8	1	7,3	1 4 1	- 1/	160	- ''-		//	ř		18/1	0,85	90	30	16
		52/4		651/181	•		211		541		 		36/1	0%	65'0	4,31	4,0
7/6/ 2001	Ť	4.5	1	41.4	1	181	140]	150				1811	1,0	190	2,06	2,9
	+	5,9100		15,4%			(,		((28/1	1,12	0,7	3,17	4,7
160M /6/1,	1	6,3	141	15,2	1 1/-	- 11 -	7.00	(; 1	()	- W -	5		1/11	1,25	0,78	1,12	2,6
100118/1		8,0/12,5		22,7/24,8		000	ULT	021	72/	9	1.10		1/22	1,32	0,68	2,34	6.7
	-11-	10	1 3 (17,2) "-		2//	03	/58	4	2	- 11 -	4+5/2	1.25	0,68	0,534	4.9
LIC								_					i				
-																	

Tun saekmpo- devecamens	8	20 P2 ASM.	77	1 1 A	Conpos Menue 11+ Pas HA		17	SUD odrom. rv	12 2K	d	2	ğ	Nop N	Seon.	Nog Car 680 R.	200	38
44 200M8/6/4	3/4 '	12,0	330	27.47	77/4	250	160	021	72/	0 1	1-10	2/2	9+16 2/2 2/2	1,13	0,69	1,28	4,6
2006/6/4	-11-	14/21	1=1	353/33	1 1	250	185	021	1	17	-11-	141	34 2	1,25	0,74	1,03	5,5
225M8/4	·-/! w	17/25	-11-	386/25	- 11 -	787	175	-1-	11-	— II —	- k-	-4-	16/2 3+4	1,4	62'0	0,85	12,.
2505'8/4	1 4	29/30	-1-	62H	111	212	002	-4-	<u> </u>	-11-	- k -	-k-	243	1,32 1,32	68'0 28'0	0,63	16.1
250M8/4	+	25/37	-11-	5,63,5	- 11-	-4-	220	-1-	— (· —	- 11 -	- lı -	1-	22/2	1,25	0,91	0,434	15,
		CU	dxi	CUHXPOHHAS		Hacmo,	omo		Epousatus	44.9	759	1400	750/1000/1500/3000	1001	3000	Hinny C	<i>≱</i> 1
4A 1005 8/4/2 8/6		0,942	380	380 2,34 4/44	4/27	113	110	023	36/	1+1	9-1	1/2	138/1	945	0,44	42,4	1,5
1004 3/4/2 1/2	'4 7/ _A '0 3/ ₈		-11-	3,243	- 4 -	-11-	140	-11-	-11-	- h - - h -	1 1 1	-111-	108/1	0,5	0,58	28,1	1,0
																	

Tun saekmpo- deveameag	8	20 RBm B.	50	PY	Conpos A1 ACCONDOS A1A		17	BUD Odrom: Z1 XU B2	22 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2	d	7	à	Now 7	Now Gen LBip Ri	LBep	Sep Re-	X C
		Cu	HXL	CUHXPOHHAS	las	4a	4acmoma	i I	Вращения	пно	1	4/00	500/150/1000/1500	1000	7051	Hrw/go 4	J.
121	12/6	12		30	9/17				145	w	9-1	1/2	Hen	8'0	69'0	3,5	3,2
4A 160M /3/6/4 8/4	1/8	4/6.7	3	14,3/44	448	181	197 200	021	151	7	1-3	1/2	1/82	60	2'0	64	30
1000000		3/6		192/		000	`		72/	4	1-8	1	1145	04	496	500	5'5
180M143/k/4	211.	5/8	1 4	12,6/56	(=	777	110	<u> </u>	/83	9	11-1		1/42	1,12	0,7	3,66	5,4
2		5%65		16/12		1			72.	7	2-1		1/08	1,18	90	3,5	6,3
200M" 18/6/4	15.	8/12	14.	208	17	750	160	1	5.6	9	0/-/	1 = 1	1/02	7'7	69'0	161	6,9
121		6,9/10,5		183		,,,,	10			7	1-1		1/42	47	99'0	5113	6'2
225M 78/6/4	7 3 -	10/15	171	24,7,43	1 17-	497	///	1)7	111	9	1-10	-11	30/1	1,25 0,74	42'0	1,0	9,2
00001121		9.9/185	٠	31.603			000	3		4	2-1	,	3/02	814	27.0	1,47	10,7
19/8/ 5/16/	÷	17,01,5	l Ĭ	43,874	1 = 1	7/5	707	(;	1	9	1-10	<u>-</u>	14/2.	4,4	180	480	12,1
		12/24		36,74			000			5-	2-2	,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,	1/82	7.32	61'0	686	11,2
1/9/8/ 11/007	- 17(1	22/30	14	655/264	1 31	~ #-	666	()	1 1	9	1-10		Han	54	60	99'0	12,5

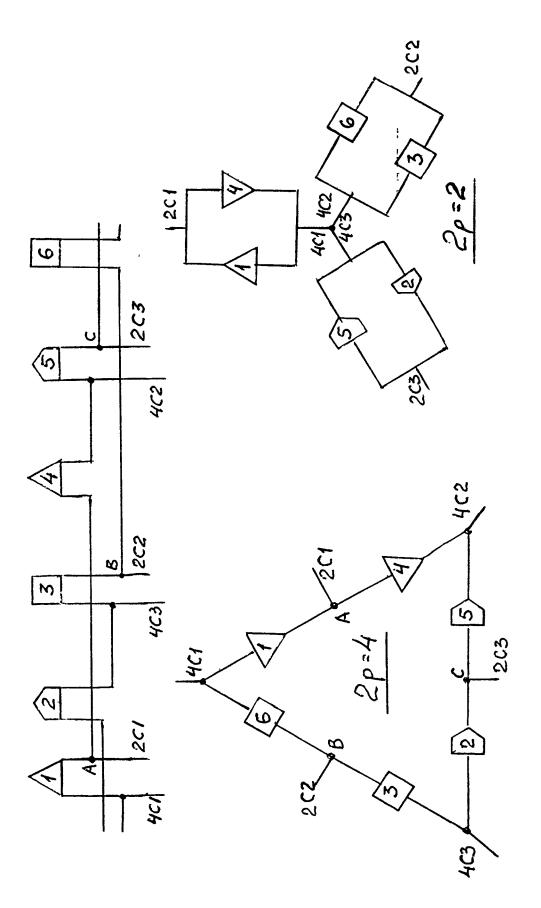
05M	,OTT.	Обмоточные		данн,	MA	МНОГОСКОРССТНЫХ	ropecn	XIHUL	act	100,	POHHOIX		dburamereú	naka	cept	cepuu AMP	4
Tun saekmpo- deveamess	3	Pe	50	74	Conp.	410	ww 17	buð pórom. xu	32	Ø	2	B	New 7	Sean	18cp	0,00	K.
		Cu	MXD	CUHYDOHHAR	1	Yacmom	MOL	2 6	BOULEHUS	अमार	15	2	13000	00	nuh		
ANP 71A 4/2	2/0	0,48	380	1,51 4	N/y	62,8	68	02	36/	. 9	11-1	1/2	178	0,35	0,35	75	1,0
718 4/2	- 4-	0,71	-11-	2,15	-11-	678	9	-11-	-11-	iı	. h .	1 2	142	0,41	0,38	43,6	1,1
80 A 1/2	11/1	1,1	-11-	2,9	111	858	78	-11-	- 4 -	14	1111	1	106,	0,5	146	23,2 5,8	1,41
808 1/2	-4-	1,5	- 1 K -	3,8	-11-	828	88	- 4-	- y-	- 11 -	1	1 4 1	84/	95'0	570	16,4	1,53
2/4 706	5	2,2	. 171	5.2	11	958	100	17-	- "	- 1/-	- 4 -	1 1/	1/1/	0,63	9'0	15,6	1,9
100 S 1/2	11	3,75	- K	9'9	- 11 -	1038	98	- 4-	1 "	- i, -	1	1,	1/89	0,85	0,5	1,54	3,2
7/4, 7001	-11-	4,25	-4-	8,8	-1/-	-4-	127	- 4-	. -	4	101	141		36'0	0,56	1,19	3,6
112M 4/2	7	4,2	- 11-	8,8	-11-	120	125	-4-	36/) ii)	1-10	ļ Ĭ	56/	1,0	957	4,4	4.2
13254/2	ī	6,0	- 11	12	-4-	140	115	1,1		, ,	- 11 -	1 7 !	8/01	6'0	90	2,4	6,0
34 132M 1/2	1	8,5	- 11-	13	1 " 1	1	160	-4-		3	1	1 7 1	36,2	1,06 0,69	0,69	4,5	7,2

13	11,7	12.1		91	2,2	2.6	30	345	7,3	5,13	8,9
Re	0,92	0,8		26,8	293	128	12.4	6,9	5,5	3,4	1,81
des - 18cp	69'0	8'0	, JH1	170	0,37	0,42	0,71 0,43	64'0	0,47	0,56	690
020A	1,52	1,4	HMM/go	9,5	95'0	0,67	0,74	0,8	0,95	1,12	1,5
Now O	26/2	22/		122,	126	100/	1/08	1/19	58/	1/24	38/
à	1/2	-11-	150/1500	1/2	<u> </u>	-4-	- 11 -	- -	1 - 1	- V -	-11-
2	1-10	-1/		9-1)) \	-n-	1-7	1 7	1	y	1
Ø	80	-4-	ени.	W	- y -	— (ı —	4	 	- V -	1	1
12 KB	48/44	Ü	брацяения	2/8	- 11	tı	48/	- (- ,	-4-	121	1
SUJ OSMOR KU	20	1		02	-1) -	1 4 (- ~ ~	\ = 	- h	1 .	
17	150	180	4acmoma	130	88	120	100	152	115	130	150
AN	/y 163	1	acm	1058	116,8	-1/-	152	-4-	158	- # -	180
Conpos A 1	4/4/4	- 17-	1	25	1 1 1	171	1 11 1	1 1	- 111	1	<u> </u>
PH	28	27	HHG	2,2	36	4,8	5,6	6,4	8,9	2 2	15,
20	380	-1-	CUHKPOHHOS	380	-1-	- 1/	1 7 1	1	1,1	1,1	1
P2 KBM.	11,0	17,5	CUL	97	1,0	1,4	1,9	2,2	5,2	4.5	0,0
8	70	20		8 8	- 1/1-	1	, X	Ť	111	7) ((
Tun saekmpo- dbueameag	14 1605 %	1/4 MO91		4MP 901 8/4	1005%	1/3 70 <i>OF</i>	112MA84		1325 %	152M%	1605%

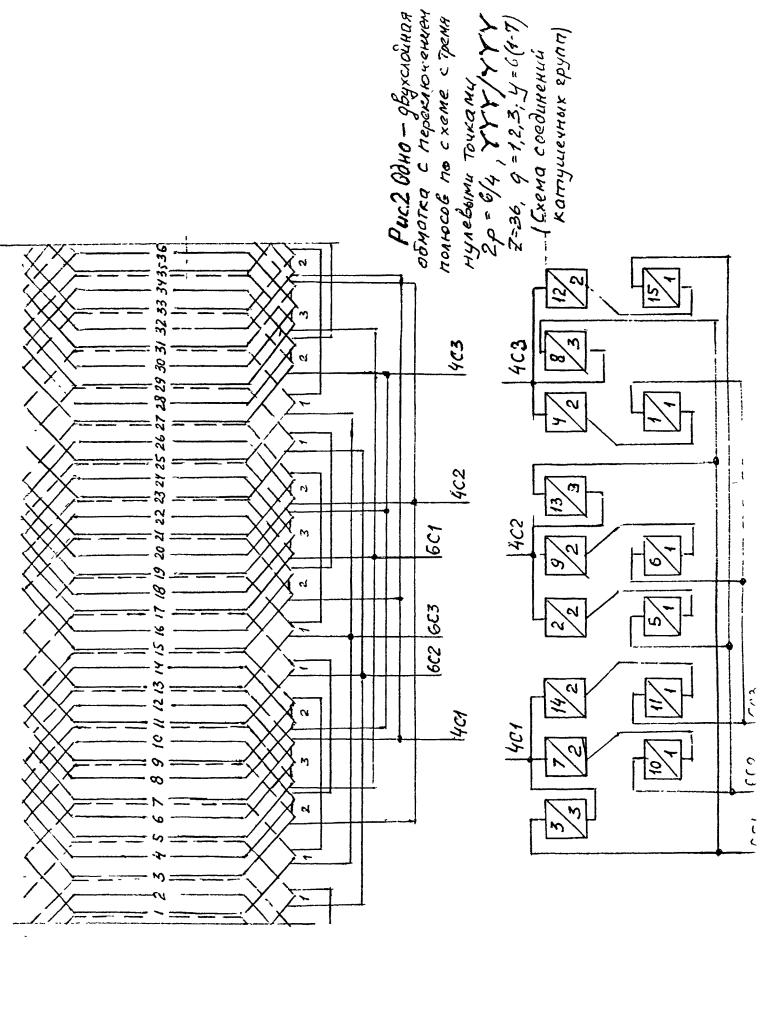
Tun saekmpo- deveamess	8	P2 K8m	U.,	N'A	Conog A1 ACT A1	40	17	bud obram. Z.1 xv 32	3% 2	Ø	8	a	Nop N	Nog dear 68cp	68cp	Re- 0m-	19
ANP 460M 34	8 7	9,0	380	21,0	44	180	210	02	44/84	7	1-1	2/	28/2	1,18	110	2,6	97.
		70	HXP	CUHXPOHHAS		4acmon	ото		вращения	1448	1/4	10001	11500 08 mun	OS IN	#/		
AMP112M6/4	97	3,4	380	9,2	\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\	132	125	011 pue.8	1 4,	54/1 1,2,3	1-11 3-12	3/	63/	0,74	<i>a,</i> 52	1,6	3,5
132564	-11-	4,8	171	11	-4-	154	115	11	-4-	-4-	-1/	-1-		9,0	0,55	1,3	94
132M6/4 -	7	6,3	1 7 1	7 7	-1/-	- 1-	160	- k	-1,-	- 17	-7-	r	1/84	56'0	190	0,77	7.5
		CTT/	1XOX	CUHXDOHHAS		Частота	nome	1	Boaucetus	44.8	7.5	1/0	750/1000	HMW/20	¥		
4NP 112MA86	8	1,7	580	5,8	アンア	132	100	024 puc.9	54/	1,2,3	1-8	3/3		0,56 0,42		326	2,8
112MB 8/ -11-		2,2	- 11-	6'9	-11-	- y -	125	- k -	11	-11-	- 4-	ートー	92/	90	0,47 2,76		E.
1325 8/ -	11-	3,2	- V-	8,9	- y -	154	115	-11-	-11-	- 11 -	(3)	- k -	110 1/18	0,71	0,49 1,36		4.7
132M % -11-		4,5	-)	11/2	-4-	. <i>"</i>	091	-1)-	- 4-	-1-	1 " 1	- 1-	62/	0,35 0,58		1,15	19
•																	

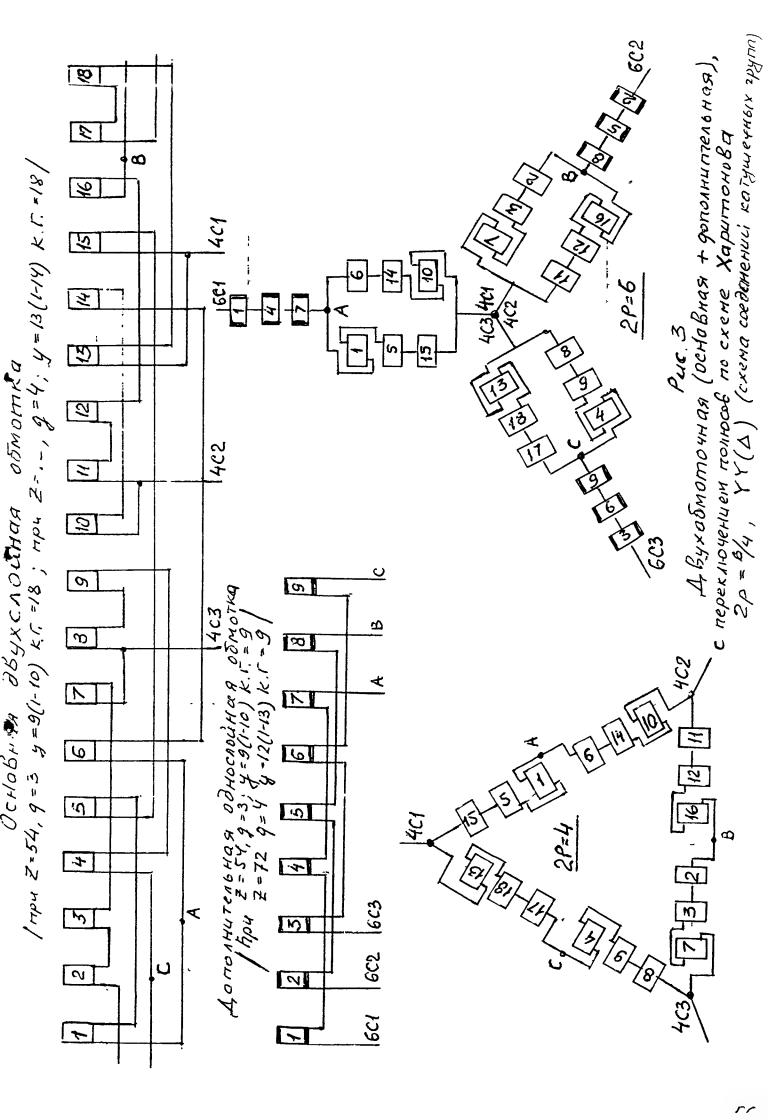
Tun saekmoo- deveamess	8	Per	50	74	Conps serve	13	77	BUð pórnam. KU	22 22	d	2	B	New 7	Now Gen LBCP		On On	13
		Cuk	CUNKPOHHOR	HHO		acn	4acmoma	1	вращения		150	3000	Ham/go C	Hn			:
4MP 71A 8/2	8 7	60'0	580		>- \}-			03 pxic.10	36,	2	pucto	1/2	168	0,38			97
718 %	-1/-	0,12	176		-11-			- 4 -	- 11 -		1 7	1 -	13	0,33			1,3
80A %2 -	3 -7-	0,18			-11-			-4-	-4-	- (: -	-1)-	1-1-1	38- 84	0,53			97
808 %	7	0,25	- () -		- 1)-			-1)-	-4-	-n-	(1	- (r -	78	96	_		- 1,8
307 %	÷ .	0,37			- 14 -			-11-	- (: -	-11-	-lı-	1 1	63 54	790			2,0
,		Синхронн	x por	Has		Частот	oma		gpame4us	8h	375		1,500	HMW/go	Hn	ı	
WP 718 16/4 16	 	0,25	380	1	<u>> ></u>			03 puc.11	36/	1	puc	1/2	198 99	0,3		,	8'0
801/4/4		0,07	-11-		-1-			-4-	- u -	ù	- 4 -		192 96	0,35	•		1,0
1 1/9, 808	16 912 4 0,55		- 18 -		K			- 4-	-4-	- 4 -		-11-	130	9,45			6,5
1/91 706	60,0	0,15	-4-	<u> </u>	1 1			1 %	- 17-	1	- 11 -	- 11	112	9,5			1,4

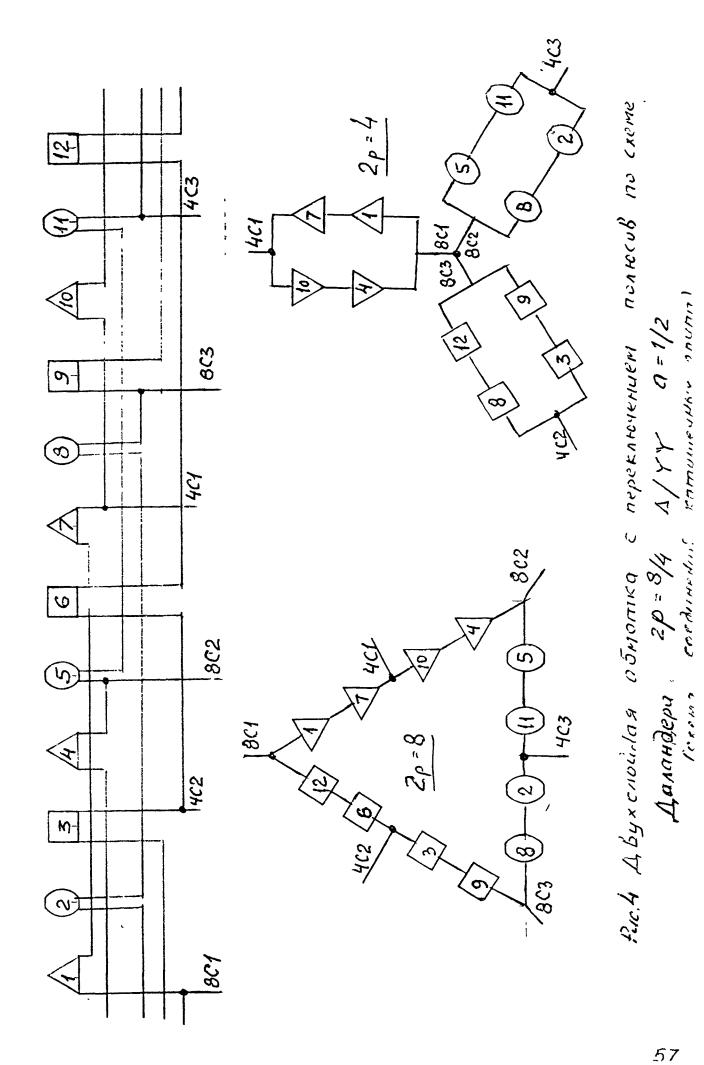
Tun BARKINDO-			1	1	- Canpa-	1	'	gng	n				Now	Nago Clay Lero	1600	9	8
Buramena	B	K8m	86	A	skerrus pas	44	200	oomon Ku	ZZ ZZ	Ø	2	Ø	0	WO	•	00	47
		Синхронная	HOOS	498	490	yacmoma	1 1	врашения	CHECK		150,1000/	100	0051	1	Hnw/20		
MP10058/	00 00	1,12	380	1,95	4 7	112,8	100	02 36 puc.12 20		1,2,3	1-1	10	148/	056 055	950		5.4
4/	<u>. </u>	2,8		96	777							4	1.7				
10018/2,		0.71		2,5	7	1	190	-1-	-17-	-1-	- 11-		1201	270	0/18		00
1001 /6/4	2 7	3,0		19,5		.)	140	η				! :	4	0,00 0,40	0,40		0/2
×	9	1,1		3,3	.			10	473	3	1-10	1	34/1-0,56		550		992
112MA /6/	1	07	- 11 -	!	4	132	18	02	2/2	7	1-8	1/1	82/1	1 82/1 0,56 0,42	240	1	124
	7	1,6		5,6	>- >-				2			7	`			-	
· 0 ·	e)	4'4		3,9							-	***************************************	28/1	90	640	-	70
112MB16/	90	1,2	1 1	4,3	-11-	132	125	-71-	-4-	1)1	177-	- 4-	63/7	63/1 AGE 0479	CLA L	1	90
4/	7	2,2		4,9								1	//	307	2117		
		CUM	CUNXDOHHOS	HHa		Hacmoma	omo		вращения	14.8	750		100	1500/5000 05/	000	Man	
	<i>a</i> 3	1,1		3,8					2 6 .		2-5-		1/55	P.	0,45	0,77	15
112M8/1	7	2,5	380	5,9	11-	120	125	-10-	796/	V	7-10	宁	7/95	190	9,57	0,40	10
//2	2	3,2		2,3						,	2		11.5			220	(')
Ġ	a.	87		8'5			115	-) ;		1	\$ 	46/1	6'0		34	2,2
1325.14	<u> </u>	3,4	111	27	1	740	000		<u> </u>) Ĭ		= :	24/1	54/1 0,85 0,58		6,1	34
5-	~	o'*		υ, ~										•	•	٠ ٢/	



Puc. 1 HBYXCAOUHAY OOMOTIKA C TEPEKAHURHURH ITCAMEOB TOCKEME Даландера $2\rho = 4/2$ Δ/YY $\alpha = 1/2$ (Схема соединений котушечных групп)

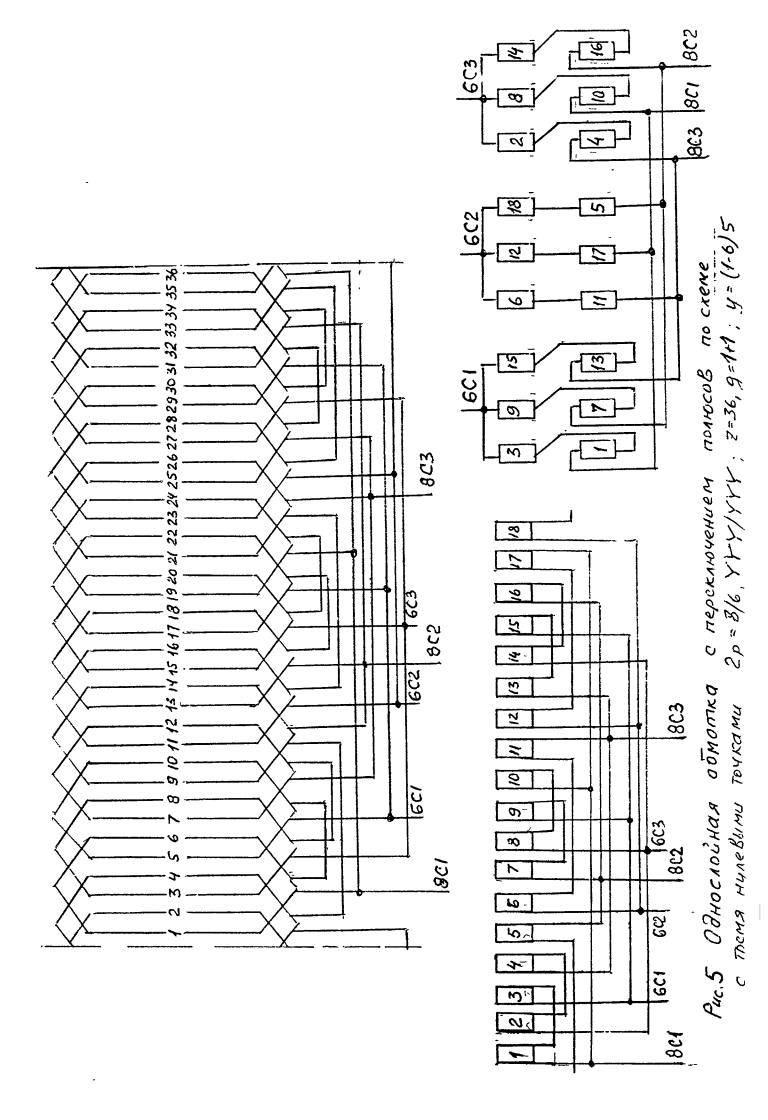


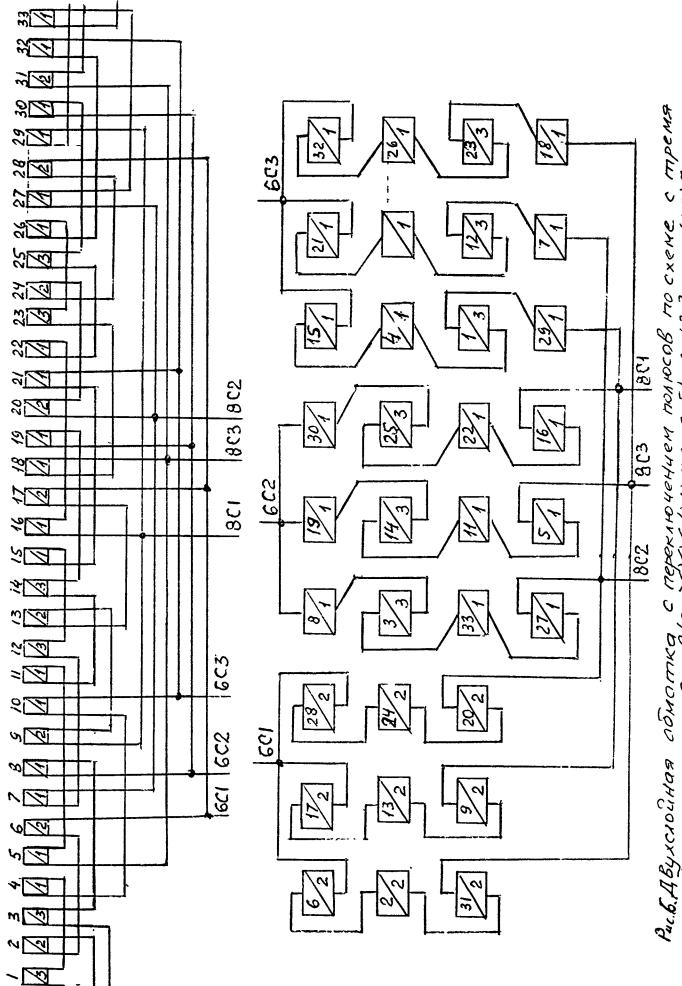




57

CORDINE MINE RAMONIESHEN SULLENDING





Pu. 6. 4 Byxcrounda Oбмотка с переключением полюсов по схеме с тремя ипремя и толкоми 20-8/6 YYYY 2=54, 9=12,3, 4= (1-8)7

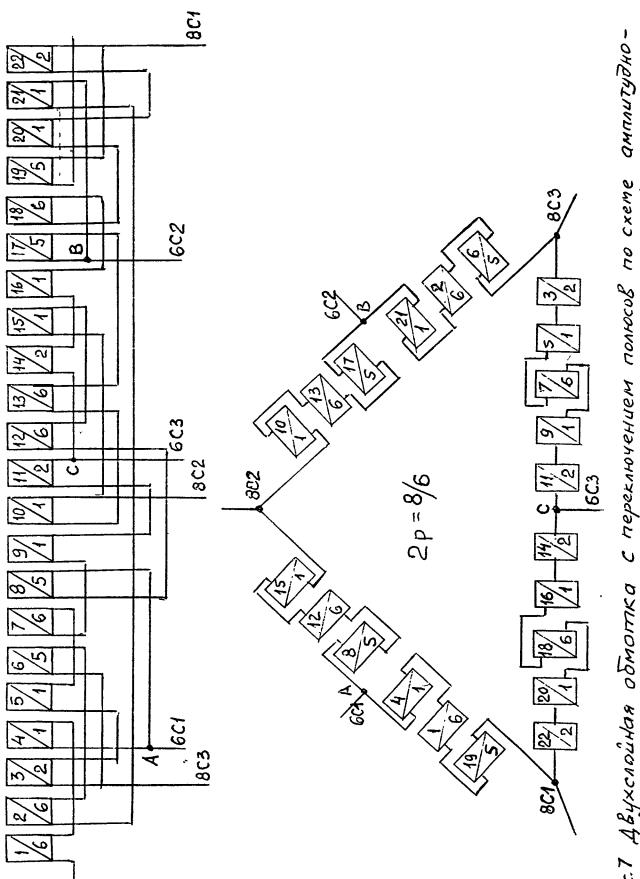
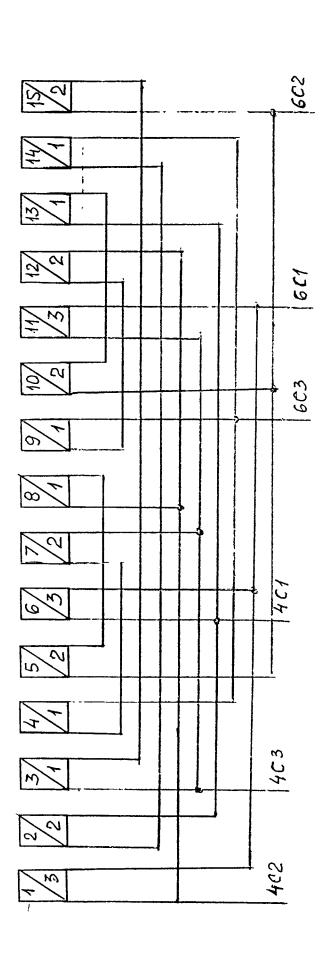


Рис. 7 Двухслойная обмотка с переключением полюсов по схеме амплитудно-дразной модуляции $\Delta/\gamma\gamma$ Z=72, q=1,2,56 y=(1-10) (схема соединений катишених лочин)



Tpoek 4,=10(1-11); 42=9(3-12), 43=10(4-14), nepbox glock 4,=9(6-15), 42=10(7-17)
nepbox edunus y=10(10-20) & Bniopox edunus y=10(13-23),
Bnopbix aloek y1=10(16-26), 42=9(18-27) Рус. В., Однослойная абмотка с переключением полюсов по скеме с тремя нулевыми точками, 2p=6/4 Z=54; g=1/2,3 /Схема соединений катушечных групп. / Чередование катушечных групп должено бить с определениём шагьня

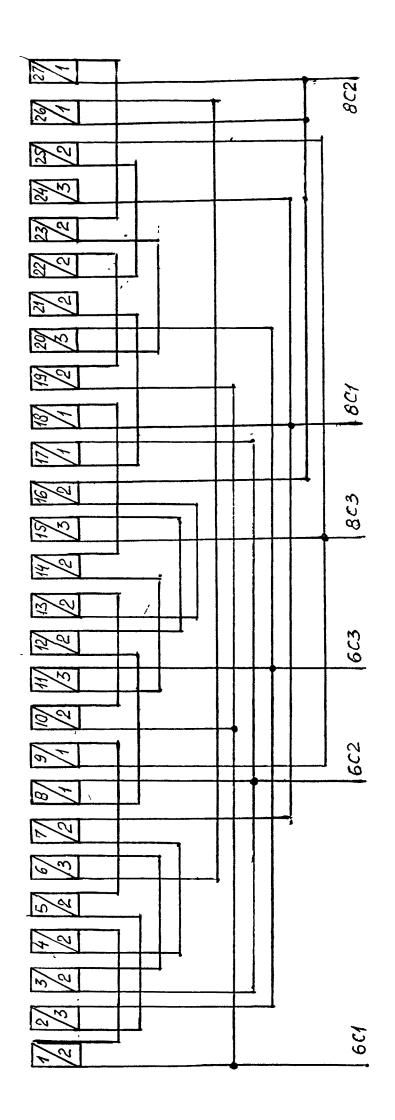


Рис. 9. Д. вухслойная обмотка с переключением полюсов по схеме с тремя нулевыми точкоми , 2p = 8/6 Z = 54 ; q = 1,2,3 ; y = 7(1-8) (схема соединений катушенных групп)

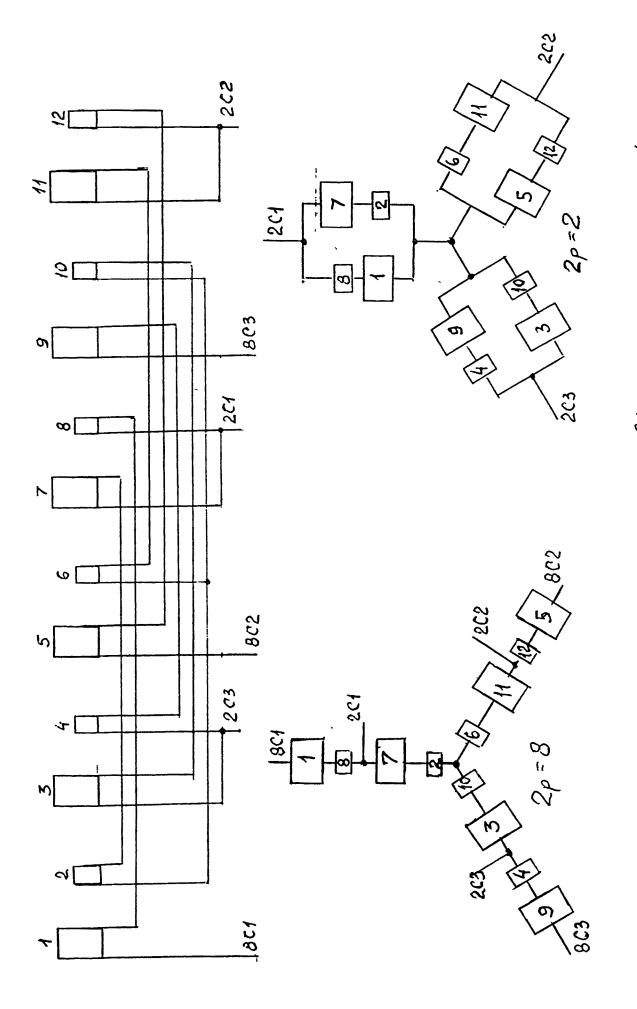
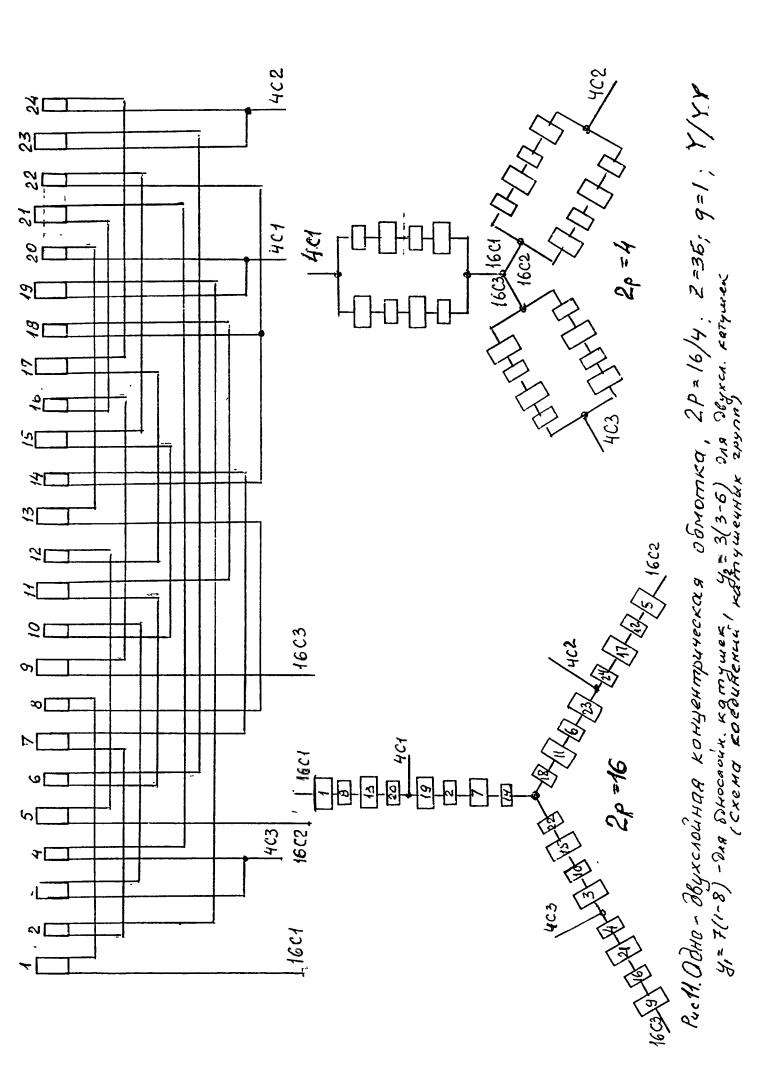


Рис. 10. Одно - двухслойная обмотка, 2p=8/2, Z=36, g=2, Y/YY
У1=15(1-16) и У2=13(2-15)-для джосл. катушек У1=7(5-12), У2=5(6-11)-Эля двухсл. Кап.



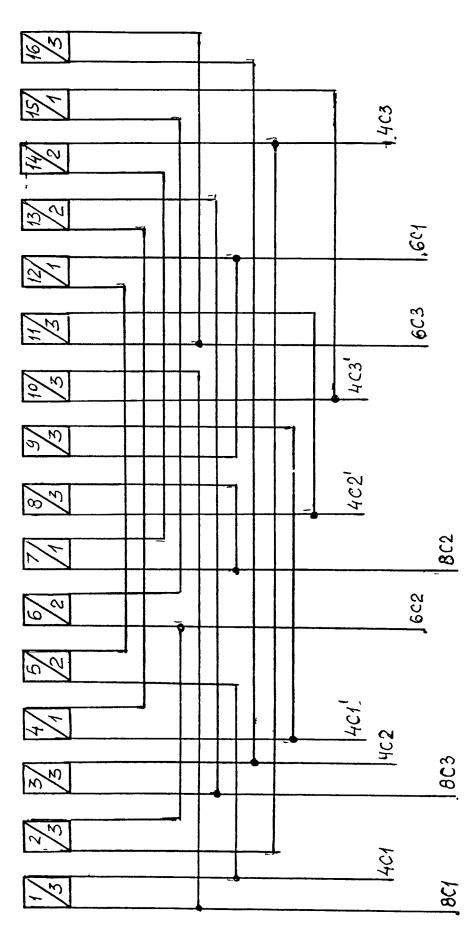
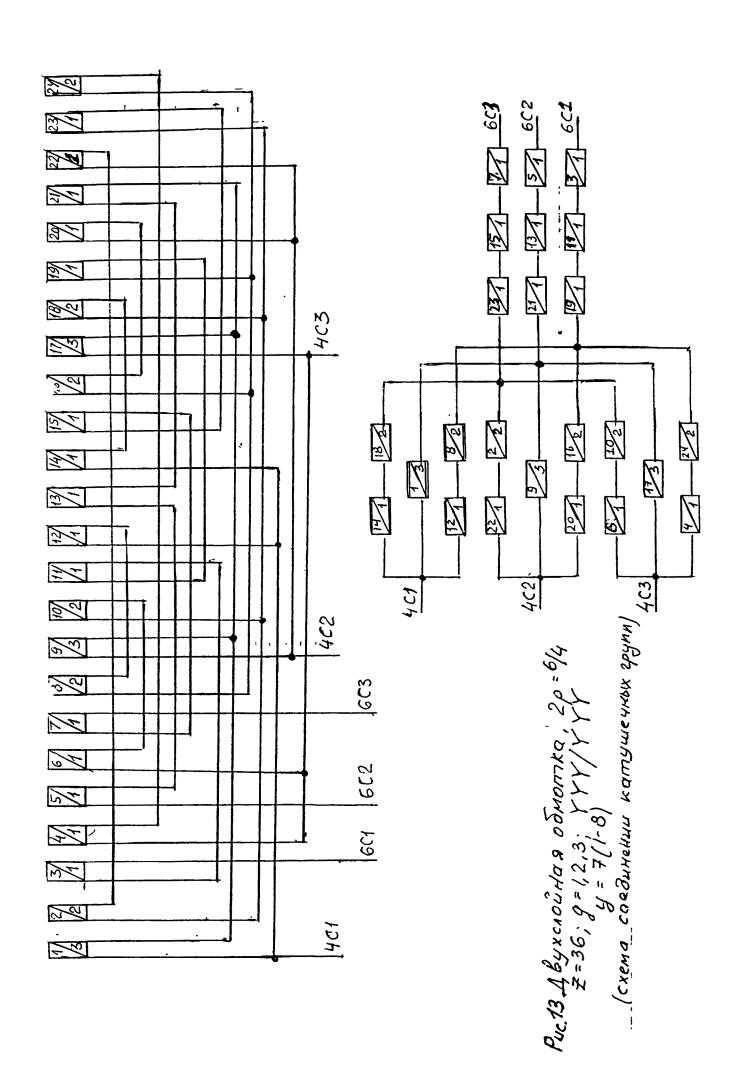
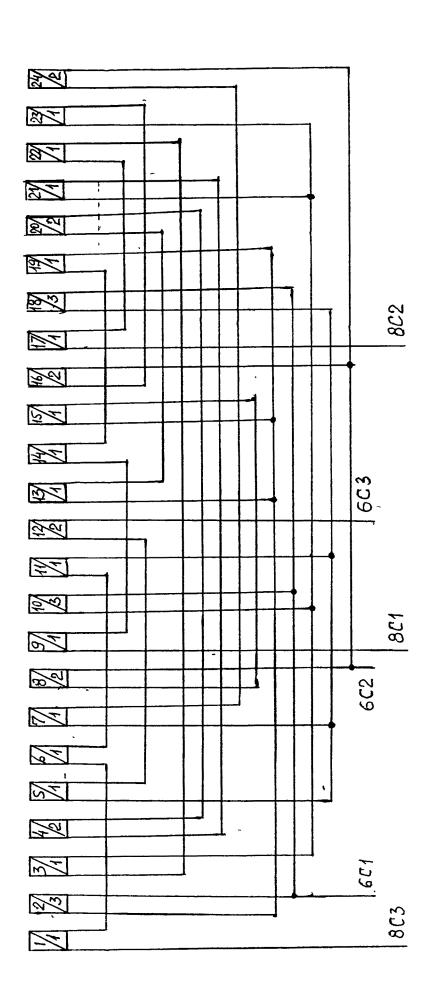


Рис.12. Двукслойная обнотка, трехскоростная, схема спединения $\Delta/YY/YYY$ 2 р = 3/6/4 2=36; g = 1,2,3 y = 6(4-7) (схема соединений катушелных групп)





Рие. 14. Двухслойная абмотка, 2p=8/6, Z=56; g=1,2,3, YYY/YY, y=5(1-6) (схема соединении катушечных групп)

ACMHXPOHHIME JM&TOBLE JEMTATEJIM C.K.S. POTOPOM O B M O T O Y H H E JAHHUE JEVXCKOPOCTHIMX JEMTATEJEЙ

Тип электро-	1. Q.	P. P. B. H. B. T.	1 か ^円	HAI	00 i	сопрята жение фаз	19: / MM	6:, MM		12 74	вин обмо тки	BEZ dren. OCMO dren.	30	8	L6.cp.	N Sp.	X Q	1 Q X
137	9	3,5		7,0	954	>				 	02	I,I8	1-8	•	490	32/1	2,27	4,5
	18	1,16		0,9	290	_		מ	C		OI	0,85	I-4	=	360	78/I	7,82	4,2
	9	3,5	000	15.9	954	4		S	ر د		020	I,32	I-8	•	490	12+13 1	I,4	4,4
	18	1,16		13,5	290	>	030		1	2	OI	0,95	I-4	+ .	360	I/09	4,8	4,0
	9	3,5	0	7,0	954	>) }			200	02	I,25	I-8		530	30/1	2,05	4,9
	81	9I.I	000	0.9	290	-		0	ι. C		IO	6,0	I-4	~	400	I/69	6,9	4,6
	9	3,5		15.9	954			0	2		엉	1,32	I-8		530	22/1	I,35	4,2
	I8	91.1	380	13.5	290	4/>					IO	Ĭ,0	I-4	7	400	52/I	4,2	4,3
AC2-72-6/18	19	3,55	1 0	I8,5	950	1 1	1	1	1 { {	1	1 20	I,I8	18- 11-	!	- 009	10/2	0,43	 က က
	18	I,I8	くない	10,2	280	>	275	T25	ر بر	54	IO	I,I8	I-4	۲	210	25/2	0,92	7,0
	9	3,55	Cac	7,0I	950		O# 9		3	<u> 19</u>	20	1,25	1 - 8	4	009	1/91	I,23	3,0
	18	I,I8	3	6,3	280						IO	I,25	I-4	; ;	210	4 3/I	2,82	8,8
!!!!!!!!!!!!!!!!!!!!!!!!!!!!!!!!!!!!!!!	1	1	1	1 1 1	1	i i	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1 1	1 1	1 1

, .	, C &	ىڭ C 17	~ (1 = 6	l =		8 - 4	8 6
10° # 1	4,7	7,0	3,7	7,4	7,4	& & & &	3,6	9,6
48	N. M. H. O-H	1,52 3,65	3,77 7,12	I,19 5,07	1,19 1,68	0,69 I,07	0,83 3,I4	1,22 5,16
N 99.	20/I 34/I	34/1 60/1	26/1 84/I	28/1	28/I 26/I	I0/2 I8/I	10/1	6+7/I 42/I
Leco.	720	720	720	800 540	800 540	900	900	900 (
8	∾ н	N H F	!	2 1	α н	 H	Н	H
1 30 1	1-9	H-1 H	H H	I-II I-4	I-II I-4	I-II I-4	I-II I-4	I-II I-4
don.	I,18 I,6	0;0 81,1 7	D,1	1,12	1,12	I,32 I,7	I,7	1,6 I,18
BNH OOMO FKM		02	!	l	00	١	30	
14/14		57 90 90	1	 	22B	 	22 BB	
1 % % I		0,55	!		0,55	 	55	
1.881			!	1			o	
MM.		135	1	I	I30	 	I80	
Bi,		260	!		300		300	
conpatati menne masa mw		>	1	>	\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\	À	 >-	
00 NMH	960	360	308 308	960	096	950	950	950
A H	I6,3 I2,3	9,4 7,I	2,4 8,1	II,0 7,0	19,0 12,0	26,0 I8,7	15,0 10,8	II,4 8,2
ゔ ^{゚゚゚}	/220	380	200	380	220	220	380	200
P. R.B.	3,5	3,5	3,5	5,0 I,25	5,0 I,25	7,0 I,75	7,0 I,75	7,0 I,75
- Q	6 24 0,		24 0,	6 - 6 - 84 - 1	6 24 I	6 24 I	6 24 I	6 24 I
Тип электро- пвигателя	1 1 1 1 1	AC72-6/24	! ! ! ! .!	16/8 T874	F /0- T004	AC82-6/24		ı

10 H	14,8	17,6	30,0	4,6	12,5	15,5	12,5	14,8	I2,4	15,8	20,2	15,7	22,3	13,2	21,2	12,4
8 0 8	0,33	I,37	0,167	I,24	0,28.	0,38	0,28	1,2	0,48	I,93	0,15	0,58	0,40	2,I3	0,38	2,13
N 39.	8/3	.24/I	II+I2	22/2	920, II+I2	14/2	$\overline{11+12}$	1/52	10/2	32/1	22/1	20/3	38/2	I7+I8	36/2	34/I
6.cp.	I040	770	II00	770	920	650	920	650	920	650	830	370	890	570	890	570
13	l ⊢√′	₩	က	Н	က	₩	က	Н	H	H	က	Н	3	H	က	Н
1 20	I-IO	I-4	I-IO	I-4	I-IO	I-4	OI-I		I-IO	1-4	II-I	I-4	II-I	I-4	II-I	I-4
D S S	H 5	0°I	H, 5	1,25+	। । ।	I,8	I,5	0,1	9,1	I,7	T,4	I,32	I,I2	I,I2	I,I2	I,56
DE COOMO	025	IO	8	IO	1 20	OŢ	02	IO	8	10	 		ç	3		
12 m	 	22 E	3		! !			88 83			i Ī		Š	部		
MIM. O.	 	60			I I 1			6,0			 	0	o (0	•
6:, MM	I	320			1			. 09I			, 	· · .	* CG L	2	•	
() () () () () () () () () () () () () (} [1	350			1 1			350			[[[ACC.	780		
сопряда жение фаз	 		>-		1	-							`	>		
00 / WMH	945	Z6I	066	175	950	06I	950	190	950	945	945	205	945	202	945	202
A H,	32,2	22,0	29,5	8'61	20,8	3I,2	30,0	0,6I	23,2	I4,4	28,4	2I,4	16,5	12,4	16,5	12,4
i j m	1 1	000		<u> </u>	1 6	200		380	0	000	1 1	6.66 U		000	006	
P. K.B.	20,02	5,0	14,0	3,5	14,0	3,5	I4,0	3,5	14,0	3,5	1 1.7	8 , 1	7, I	1,8	7,I	I,8
25 D	9	24	9	24	19	24	9	24	Ó	24	 9 	24	9	24	9	24
т — — — — — Тип электро- двигателя	1 1 1 1	AC92-6/24			1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1		AC91-6/24	-			1 1 1 1	·	AC2-91-6/24			

16 1	24,3	I6,4	25,2	C. (A)	က ဖြ	I,5	25,0	8 ,3	•	24,3	21,2	24,8	1 & 1	34	33	35	
O #	1	-,		0)	!	3 2I	1	4 22	1 \(\frac{1}{2} \)	ro CS	23		 ₹''	4	10	4	
& §	0,079	0,48	0,234	I,42	0,067	0,288	0,184	0,84	0,044	61 . 0	0,156	0,55	0,034	0,144	0,095	0,384	
1 66	= - = I6/3	16/3	28/2	28/2	6+7 0	LΩ	22/2	10+11 3	10/3	10/2	18/2	343	10/5	4+5/6	(C)	7+8/4	
1 0 5	- 1		•		: :		ļ		ł				1		/8 ⁺ 6 0		
L8.cp.	!	680	980		IIOO	780	II00	780	1140		1140	820	1270	920	1270	920	
8		1 T	ВП	-4 I	ິຕ ∐	4 I	I 3	4 T	Ε ΙΗ			-4 I	ີ. ໄ⊟	-4 I	ПЗ	4	
1 3%	II-I	H	II-I	, H	II-I	I-4	I-I	I-4		I-4	I-II	!	II-I	Ļ	I-II	H	
dren.	1 4 T	I,4	1,32	I,32	I,45	1,32	I,4	I,32	19, I		I,4	Ţ,5	11	I,6	I,5	H,574	цва)
BEAH OOMO	1	Ç	3		1 1	S	3		1	(%		i i	S	3		t
		7.0	3B		1 1	3	器		1		28 8		1	5	84 5		
16.0	 	α - C	2		1 1	α C) 5		1	-	D•1		I I	C -	,)		
	1	ra r			[]	0.25.3			.1 .1		255;		1_	ר ממ			
6:1,	1				1				1				1				
, 1 € 1 € 1 €	i 1	205	7%		i	もつ兄	3		1	1	325		l 1	200	⊋ . •		
conpaid:	1	. •	>-		! 1	•	>		i i	,	<u> </u>		1	>	_		
_	10	202	945	205	945	202	945	205	1 096	205	960	205	1 096	205 🔪	960	205	
1 50	1 MAH 945		9	ন্	1				i		, , , ,	ૹૻ	1	X	¦86	X	
HH	39	27,9	22,6	I6,1	53,4	37,3	30,8	2I,6	72,6	53,6	4I,6	3I,0	69,2	53,6	40	3I	
٠	-• i	550			1	מצע	1	280	1 000			200	ı	022	i C	000	,
i が ^m	' 1 ' -•1		Č		i		Č		1 6	Ž.	Č	ゔ ゔ	1 6	Ž	č	റ ്	
P. 22.	10,01	2,5	OI	2,5	14,0	3,55	14,0	3,55	102	വ	82	വ	201	Ŋ	, 20	Ŋ	
. Q	19	24	9	24	19 1	24	9	24	19 1	24	ဖ	24	19	24	9	24	
Тип электро- двигателя	1 1 1 1	, 70, 00 00 1	AUX-96-0/64	-	ACZ-93-6/24					ACKージジーの/ K4				, CC 4	ACK-101- -6/24		

(G. 12)	46	45	3,8	3,8I	က (()	7,2	5,5	6,9	5,4	5,2	8,9	5,2	7,0
28),028 ,I64	0,072	I,57	I,27	4,11	0,24	0,72	0,72	0,25	0,33	09,0	I., 05	1,80°
1 N C C C C C C C C C C C C C C C C C C	10/6 0 4+5/6 0	16/4 0 7+8/4 0	20/I II4/I	20/1	43/I	IO/4	20/5	8+9/2	35/I	10/4	20/3	18/2	35/2
Léco.	1270 920 <u>4</u>	1270	584 506]	550	430	655	.500	655 8	500	655	200	, 999	200
8	က်မှ	ကြမ	 ⊢ ⊛	 	H	 	Н	Н	H 1	-	Н	Н	Н
26-1	I-II I-4	I-II I-4	1-8 1-4	18 11	I-4	8 H	$I_{7}4$	8	T-4	1-8 I	I-4	8-I	I-4
dren.	E H	I,45	I,25	I,32	0,95	I,I8	I, I8	I,25	I,25	I,0	I,06	90°I	I,0
BZH OÓMO TRE	c	ي ا ا	02 01	08	OI	03	IO	,02	IO	02	IO	88	IO
14 14 15 15 15 15 15 15 15 15 15 15 15 15 15	55	\$B	54 42	ן ו			2	424	1		7	铅	
	· -) • . !	0,55	ן <u>-</u> ר	•		η η	•	1		ις ις	<u>,</u>	
MAN C	1 0 0	70 I	140	10801		 	7.45.0		1 1 1	; ;	ר ה		
D: ,	020	ر ا ا	I85	 300)))	 	710	172	- I	 -	110	777	
сопря Эг, жение фаз мм) >== 	>	; ! ! >) 		- >	· ·	; ; ;		>	-	
NW HH	960 196	961 981	950	1956 1	280	940	290	940	290	950	300	950	300
H A I	, IO2 , 63	58,8 36,4	IO,4 I4,0	9,25	e 6	9 . 6I	23,0	II,3	13,3	I6,4	12,6	9,55	7,3
i が ^m	220	380	380	Car			7	000			- 5	Vac	5
RBH	30 7,5	30	O H	3,55	1,18	4,5	T,5	4,5	1,5	3,55	I,18	3,55	I,18
	6 . 24	9,4%	9 18 18	1 19 1	18	9	18	9	81 I	9	18	9	18
Тип электро- двигателя		#0.2-10.6- -6/24	4AH 160 \$ 6/18	AHI80-6/I8	! !	44HI80 \$	0		1 1 1	44HI80 \$ B	0		

Тип электро- двигателя	1. dy 1	La H	اخ ا	H W	00 / NMH	сопрян жение фаз	₩., ;	6:1, MM	\[\rangle \(\rangle \) \[\rangle \] \[\	12/2	вин обмо тки	dren.	1 36 1	1 3 1	Ьв.ср. ММ	N 99.	8	1 9 H
4AH200 6	9	7,0		26,4	945	-	-		-		02	I,32	I-I	ಣ	820	8+9/2	0,12	I3,3
5/ VQ	24	I,75	となり	25,4	205	>	860	ر 1	α C	7.0	IO	I,32	I-4	Н	675	13/2	7.9.0	8,0
	9	7,0	000	I5,3	945	-	200%	CT2))	325	02	I,4	I-II	က	850	30/I	0,39	13,2
1	24	I,75	000 I	14,7	205	! { !	1	!	1	i	IO!	I,4	I-4	: : :	675	22/I	2,03	7,7
4AHZZ5M	. 6	0,6		35,7	950	-	-		-		03	I,32	I-II	က	006	E/9I	0,08	19,8
6/24	24	2,25	28	34,3	SIO	>	790	9TO'	σ C	7.0	IO	I,32	I-4	Н	069	13/3	0,46	I2,3
	9	0,6	000	20,7	950	>	# 0 7	013	,	84	20	8I * I	II-I	က	006	28/5	0,27	I8,5
1	24	2,25	000 I	6 6I	210		- -	; !	i i	f	OI.	1,25	I-4	н!	069	22/2	E,1	12,5
4AH250 \$	9	IS	C	5I, I	950				٠.		020	I,4	I-I	က	850	E/9I	0,07	2I,0
6/24	24	က	200	54,3	220	_ }	. 000	TRO	_ F	75	IO	I,4	I-4	Н	625	13/3	0,37,	12,6
	9	IZ	000	29,62	950	> —	2	0	- -	3	20	I,32	II-I	က	850	13+14	0,20	21,0
	24	က	000	37,2	220		-		-	1	· 10	1,32	I-4	H !	625	22/2	90°I	12,6
4AH250MA	19 1	9I 19I	1 000	66,7	950		 -	: 	[[)) (20	I,4	I-II	က	830	12/3	0,05	I6,5
6/24	24	4	2	83,3	220	>	066		0	72	IO	1,6	1-4	Н	665	10/4	0,17	
	9	91	700	38,6	950		2	2))	88	02	I,32	I-II	က	890	20/2	0,15	16,3
	24	7	000	48,2	220						IO	I,4	1-4	Н	665	17/3	0,5I	17,5
			:	ı					*			•				********		

							1	1	-		1	- I	!	ļ	1	 - -	† - 	1
Тип электро двигателя	. 2 <u>p</u>	Pa,	ɔ́͡ ™	H H H	00, MMH	сопря г э жение фаз	, , , , , , , , , , , , , , , , , , ,	MM.	May of	47 47	BEAH OOMO-	dren,	201		Lacp.	96/	& § !	٠ ٢ ١
4AH250MB 6/24	6 24	20	220	77,8	950	 		- C	o C	27	02 0I	1,4 4,1	I-II I-4	ю н	970] 745	IO/5 8/5	0,03	25,0 I3,7
- ! 	6 24	20	380	45,0 57,I	950	- ! > !) i) 1 1 1 1 1			00 OI	1,32 1,32	I-II I-4	е н	970 745 1	18/3	0,10	24,0
3AH280 \$ 6/24	6 42	1,7 1,8	220	29,62	945 205	>	30 K	130	- ⊢	22	S	I,I8 I,I8	II-I 1-I		890 2 570 84	20/3 8+9/3	0,13 0,62	20,0 II,0
; ; ; ;	9 42	7,7 1,8	380	17,1 16,3	945	 	ا ا) } -) - <mark> </mark>	84	; } }	1,12	I-II I-4	е н	890 570	34/2 30/2	0,36 1,82	20,0 II,3
34H28OMA 6/24	6 42	10 2,5	220	39,8	945	; 		μ α		Ç		1,32 1,5	I-II I-4	 6 H		7+8/3	0 08	~ ~
	9 48	10 2,5	380	23,0	945 205	>	ر کې	2 2 ,	•	84	3	1,25 1,32	I-II I-4	о С Н	980 26 980 11+ 2	26/2 1+12	0,54 I,17	2I,0 I4,0
.34H28OMB. 6/24	6 42	14 3,55	220	52,8 46,0	945	 - 	ا ا	- 1 1 1 1 1 1	 -) (2	, , , ,	1,32 1,32	I-II I-4	3 II	100 100 780 780	12/4 5+6/4	0,06	25,0 I6,0
	9	14	Ga c	30,6	945	>	020	, ()) . -	84	, — 2	(I,4+	1-11	3 11	IIOO IC	11+01	0,16	36
	24	3,55	500	36,6	205						-	(I,5	I-4	7	780	94 <u>10</u>	0,94	18,8
1 . 1 . 1	1	1 1	1 1	1	1	-	1	- [1	1	1	1	1	ļ	1	1	1	1	1

условные обозначения

2р - число полюсов

Р - мощность на валу ротора

U, - линейное напряжение

I. - минейный ток

п - частота врацения ротора (в номинальном режиме)

9:, - внутренний диаметр сердечника статора

 б - односторонний воздушний зазор между статором и ротором

₹/д₂- число пазов статора и ротора

 d_{Co} – номинальный диаметр проволоки

у – шаг обмотки в зубцовых делениях —

а - число паралленьных ветвей обмотки фазы

Llo- средняя длина витга

N_{ду}- чісло эўўэктивных проводников в паву

n — число элементарных проводников в одном обосновном

R - активное сопротивление обмотки фазы статора

G - масса обмотки

число павов на полюс и фазу:

$$q = \frac{Z_1}{6p}$$

Число последовательно соединенных витков в катушке:

$$\omega_k = \frac{\sqrt{30}}{2}$$
 — для двухолойной обмотки;

 $\omega_k = \sqrt{3} \varphi$. – для однослойной обмотки.

Коды видов обмотки:

01 - однослойная концентрическая;

02 - двухолойная петлевая ровносекционная.

ПОВЕРОЧНЫЙ РАСЧЕТ ОБМОТКИ СТАТОРА ТРЕХФАЗНОГО АСИНХРОННОГО ЛВИГАТЕЛЯ

I. В производственной практике для капитального ремонта могут поступать как отечественные, так и инофирменные электродвигатели, у которых отсутствуют паспортные данные, а обмотка повреждена в такой степени, что не представляется возможности определить ее обмоточные данные. Чтобы восстановить обмотку таких двигателей, необходимо произвести поверочный расчет. Для чего необходимо снять с натуры следующие основные размеры:

внутренний диаметр статора — A_i , мм длина сердечника статора — \mathcal{E}_i , мм число пазов статора — \mathcal{E}_i , высота спинки статора — h_e , мм ширина зубца статора — \mathcal{B} , мм

(Если зубец имеет разные размеры, то расчетный замер его ширины производится на высоте I/3 зубца от расточки статора).

Определить:

- возможное наименьшее число полюсов

$$2\rho = 0.5 \frac{Ai}{hc}$$

При приложенным обмоточным запискам ориентировочно принимается полезная мощность P_2 и уточняется значение 2p.

- полюсное деление -
$$\mathcal{T} = \frac{\pi \Delta \iota}{2\rho}$$
 , мм

- число пазов на полюс и фазу

$$\varphi = \frac{z_i}{6p}$$

- фазное напряжение , $U_{1,\mathcal{B}}$
- число последовательно соединенных витков в обмотке одной фазы

где Кш - обмоточный коэф.

При однослойной обмотке шаг обмотки - диаметральный

$$(y_1 = Z_1/2p)$$
 $K\omega = 0,96$

При двухслойной обмотке – шаг укороченный $(y_1 = \beta Z_1/2\rho)$

где *в* - коэф. укорочения (обычно 0,75-0,85)

 $B_{\it 3}$ - индукция в воздушном зазоре - (см. табл. 2)

При этом индукция в спинке сердечника статора не должна превышать значений, указанных в табл. 2.

- число эффективных проводников в пазу

где α - число параллельных ветвей в обмотке статора (см. табл. 3)

- диаметр изолированного провода

$$d_{u3.} = \sqrt{\frac{K_n F}{0.785 \cdot N_{3A.}}}$$
 MM

где K_n - коэф. заполнения паза

Форма паза	K	n ·
	однослойная	двухолойная
Трапецеидальный	0,36-0,44	0,34-0,42
Грушевидний	0,42-0,5	0,36-0,44

F - площадь паза, мм 2

 $\mathcal{N}_{\partial A} = \mathcal{N}_{\partial Y} \cdot \mathcal{N}_{\partial A}$ полное число проводников в пазу

то одном эффективном проводнике.

(выбирается так, чтобы диаметр изолированного провода должен быть меньше ширины шлица паза на I-I,5 мм.

Обычно элементарные проводники должны быть одинакового диаметра, но можно их подбирать и с различными диаметрами - см. табл. 4.

- фазный ток статора

- сечение эффективного проводника, мм 2

- полезная мощность на валу двигателя

$$P_2 = 3 \cdot U_{\varphi} \cdot I_{\varphi} \cdot p \cdot \cos \varphi \cdot 10^{-3} \text{ KBm}$$

при соединении в звезду - U_{ϕ} = $U_{1}/\sqrt{3}$; I_{ϕ} = I_{Λ}

_"- в треугольник
$$U_{\varphi} = U_{\Lambda} I_{\varphi} = I_{\Lambda}/\sqrt{3}$$

- энергетический к.п.д. (см. табл. 5) $\eta \cdot cos \varphi$

2. ПЕРЕСЧЕТ ОБМОТОЧНЫХ ДАННЫХ ОБМОТКИ СТАТОРА НА НАПРЯЖЕНИЕ, ОТЛИЧНОЕ ОТ НОМИНАЛЬНОГО

При перемотка обмотки на новое напряжение при сохранении частоты вращения, плотности тока и мощности число эффективных проводников в пазу

где Nus Ncm - новое и старое число эффективных проводников в пазу

Uнов, Uст. - новое и старое фазное напряжение; В анов, а ст. - новое и старое число параллельных ветвей.

3. РАСЧЕТ ОБОМТОЧНЫХ ДАННЫХ ОБМОТКИ СТАТОРА НА НОВУЮ ЧАСТОТУ ВРАЩЕНИЯ

- 3. І. Проверить соотношение чисел пазов статора и ротора по табл.6.
 - 3.2. Число эффективных проводников в пазу и их сечение

3.3. Число последовательных витков в фазе

Индукция в воздушном зазоре и спинке статора не должны превышать значений. указанных в табл. 2.

3.4. Мощность электродвигателя после перемотки

Из формулы видно, что при пересчете на меньшую частоту вращения уменьшается мощность двигателя, при пересчете на большую частоту вращения мощность двигателя растет.

При снижении частоты вращения ухудшается охлаждение двигателя, вследствие чего полученную мощность рекомендуется уменьшить на 10-15%.

При увеличении частоты вращения мощность двигателя можно повысить на IO-I5%.

3.5. При увеличении частоти вращения вылет лобовых частей из-за удлинения шага возрастает, поэтому необходимо проверить расстояние от лобовой части до щита. Оно должно быть не менее 8-10 мм.

				ス 3 日	ои шаге	при шаге обмотки по пазам	по паза	M			
6	I-4	I-5	I-6	1-7	I-8	I9	1-I0	II-I	I-IS	I-I3	I-I4
υ. Ω	0,833	0,945	0,945								
∾		0,836	0,933	996,0							
2,25			0,877	0,94I	0,954	0,915					
2,5			0,827	0,907	0,95	0,95					
က `				0,83I	0,902	0,945	96,0				
3,5					0,83I	0,884	0,93	0,953	0,953		
- 4						0,83I	0,885	0,926	0,95	0,958	
ر. ت							0,927	0,877	916,0	0,94	0,954
ഹ								0,829	0,875	16 , 0	0,935
										0,828	0,866

Значение оптимальных электромагнитных нагрузок для асинхронных двигателей

Табл.2

1	Parre	Mo	ощность, кВт	
Наименование	Един. измерен.	до I,0;	I–I0	10–100
Индукция в воз- душном зазоре, В <i>3</i>	Тл	0,3-0,6 0,4-0,8	0,6-0,7 0,7	0,7-0,9 0,8-0,9
Индукция в спин- ке статора, Вс	Тл	<u>I,I-I,5</u> I,2-I,6	<u>I.2-I.6</u> I,3-I,7	<u>I.3-I.6</u> I,4-I,7
Плотность тока в обмотке ста- тора , \triangle	A/mm ²	6-8 7-8,5	<u>5-6</u> 6,5-8	4-5,5 4,5-6,5

Примечание: Данные в числителе для двигателей старых серий A, AO, A2. Данные в знаменателе для двигателей серии 4A, ANP, ЧМТКГ(Н)

Возможное число параллельных ветвей в обмотке статора

Табл.3

			`			_
Тип обмотки		Чис	оло полюс	ов 2 р.		_
IMII OOMOTKM	2	4	6	8	IO	
Двухслойная	I	I; 2	I;2;3	I;2;4	I;2;5	_
Однослойная	I	I; 2	I,3	I;2;4	I;5	

Энергетический к.п.д.

Табл.5

P2	; Д,i		2.634	1	•
кВт	MM	2p=2	2p=4	6	2p=8
до I,0	, до IO	0,62	0,61	0,6	0,59
I, 0-5 ,0	10-15	0,67	0,66	0,65	0,64
5-25	I5-20	0,76	0,75	0,73	0,72
25-75	20-25	0,81	0,8	0,78	0,77

Рекомендуемые числа пазов короткозамкнутых асинхронных двигателей

Табл.6

Число полюсов 2р.	Число пазов статора	фотод назов ротора
2	24 30 36 42 48	32 22,28 26,28,44,46 32,34,50,52 38,40,56,58
4	36 42 48 60	26,44,46 34,50,52,54 34,38,56,58,62,64 50,52,69,70,74
6	36 54 72	26,42,48 44,64,66,68 56,58,62,82 84,86,88
8	48 72 84 96	34,62,64 58,86,88,90 66,68,70,98,100,102,104 78,82,110,112,114

предназначены для определения усредненной потребности в материалах электроремонтного цеха(участка) Настоящие, нормы расхода материалов на капитальный ремонт асинхронных двигателей общепромышленного исполнения мощностью до ІОО кВт серии АО2, АК2, ЧА,АИР,МТЕ, МТН, ЧМТЕ (н)ЧМТКЕ (н) и других серии за период- месяц, кваргал, год.

Нормы определены на ремонт короткозамкнутых двигателей средней мощностью 5 кВт в количестве ІО шт., В документации приведены современные изоляционные материалы, которые разбиты по классам нагревостойности изоляции обмоток, в пределах каждого класса магериалы даны в нескольних вариантах. из них 10% приходится на двигатели с фазным рогором.

При средней мощности двигателей отличной от 5 кВг, расход материадов определяется с учетом коэф. средней мощности по прилагаемой габлице Средняя мощн.ремонти-!К !Средняя мощн.ремонти-!К !Средняя мощн.ремон!К !Средняя-мощн.ремон-!К руемых двигат.КвТе м см руемых двигат.КвТе м см

	L L L L
<i>ห</i> ผผผ o ั่ เข่น์ เข่น์ เข่นั่ เข่นั เข่น เข่ เข่น เข่น เข่น เข่น เข่น เข่น เข่น เข่น เข่น เข่น เข่ เข่น เข่ เข่ เข่ เข่ เข่ เข่ เข่	! ! !
222 224 259 269 269 269 269 269 269 269 269 269 26	\ \ \ \ \
НННН 848 8 8	1 1 1 1 1 1
HQ084	1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1
000HH 800H 848	
ഗധ4ന0	

į

новма Расхода материалов и комплектующих на капигальный ремонт асинхронных двигагелей

Норма Тип, марка материала по классам нагревостойкости	MOCTE HA IO ELL. HA IO REM. MENTET. A,E B H The mouthout is a mouthout in the mouthout i	kary- rpynn kr 48,0 roc	char nso- nasobax n bx yacreñ kr I,I r T		Стендоланотнан родзодяционная Ту I 6 - 9 0 • ИЗ7 • 0 0 0 3 - Гу понная лел, деэ дев лев лен	Kr O,15
1 1 1 1 1	Применяемость материала	мотка чных	1 35	1 1 1 1 1 1		l

применяемость	M3M.	норма				1 1 1 1 1 1 1
2. Kopnychar nao- nama nasobux k		1 2,0	1 1 1 1 1 1	! ! ! ! ! !	1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	
и лооовых час тей	fi H	0,12			Пленка полиэтилентереф- галатная ПЭТ-Э	
	H H	I,0			1131-г. ТОСТ 24234-80 Пленкосингокартон VICK-Л ТУ 16-503.281-87	
	ĸŢ	T,2			Jaburepw Ty 16-91 M37.0249.03Ty	
				Стеклосл	Стеклослюдопласт композиционный ТУ I6-503.052-78	
			HH	INT-TC INT-T-ICE INT-C-ICE	IMII-TC IMII-CC IMII-T-ICE IMII-T-ICII IMII-ICE-ICII	IMK-TC IMK-CC IMK-T-JCK IMK-JCK-JCJ
	KT	0,ಬ		Стеклопленко Т	Стеклопленкослюдопласт влагостойкий ТУ I6-503. II?-78	
			Π	IMT—JICB—IIJ IMT—JICB—CIIJ	IMII-T-CIUI IMII-OCII-IU IMII-JICE-IU	IMK-JCK-TTIJ IMK-T-CHJ
					Пленкостеклослюдинит композиционный ТУ 16-503.096-76 ICII-ЛСП-Пл ICII-Т-Пл	

TPAMEHAGMOCTS	Mam.	>			! ! ! ! ! ! F4:	! ! !! !! !! !! !! !!
Бандажировка Овых частей Отки ротора	l l , ≊	18,0 18,0	Ty6-19-274-85 Ty6-48-71-91	CTEKIRHBRHER JCE-B, JCE-F	H B B B	бандажная
7. Корпусная изоляция втулок конгактных	N Z	0,I	Стекло	ткань пропитан Ту 16.503.036-75	ная псиф	
8. Контактные кольца ротора (изготовлейие)	KT	8,0	Трубы	прессовые медн Гост 617-72	ие МІ	
Выводные контактных	KL	0,4	Медные	n p o k a r (n p o B o loct 434-78, roct 495-77	лока, ши	(нн)
8.2. Пайка вивод- ных концов с кон- гактными кольцамикг	IKT	90.0	Припой	циркиниевый пМФ ТУ 48-21-663-79	IMΦ0Up 6-40,03	
			Припой	меднофосфористый, сплав МФ9 ГОСТ 4515-81	63	
9. Полуда наконе- чников, выводных концов обмоток	KD (O,I	Привой	m	цовый	
Пазовые њя	KL	I,6	Дерево твердой С породы Ту	теклопластик пр 16-503.049-78 ТУ 16-503.152-	рофильны 52-76 ТУ 16-603	1 1 1 1 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2
	KT (0,4	Тет	υ Φ	т т т т т	**************************************

	1 1 1 1 .		1 1 1 1
IPMMEHHEMOCIE Man. Hopma A,E	Hopma	五、	
10. Пазовые клинья кг	0,4		Стеклогекстолит электрогехнический
[І. Пропиточные кг.	4,8	Jaku MI-92, ФЛ-98 ПЭ-9153, IФ-95	TOCT I26-52-74 CT, CT34 Jak H3-933 TY 6-10-714-75 TY6-02-012-89
		соответственно:	Jak VP-9144 Ty 16-504.047-82
	2	TOCT 15865-70, TOCT 12294-66,	
	TY	Ty 16-504.055-84, TOCT 8018-70	Jak 113-9160 Ty 16-90M79 0214-002Ty
			Jak 113-9153
I2. Покровные элект- роизоляционные кг	age 2,0 To	Jisk ET-99 2,0 10CT 8017-99	
(для вэрквозацищенных и химически сторбих		Smajin IQ-92XC (XK) IQ-92IC	
двигателей)	-	TOCT 9151-76	
K	0,5		3majs 311-91 10CT 15943-80 3majn KO-911
			KO-935 TY I6-504.02I-77

	MILIS, ÎOCT 6465-76 100-133 100-133 1001 12034-77	1001 9734- 1001 21150 38, 001	Циатим-201, ГОСТ 6267-74 Смазка пущечная — ГОСТ 19537-83 Масло консервационное — ОСТ 38.01.436-87	снические моющие с	MI-51, MI-52 TY 84-228-80 MC-6 TY 6-15-978-76 MC-8 TY 6-15-978-76 MC-15 TY 6-18-14-81	Керосин технический ОСТ 38-01408-86, дизельное топливо ОСТ 305-82	сода каустическая, ТОСТ 2263-79	Метилен хлорид ТОСТ 9968—86
Hopma 0.5	I,5	6,0	90,0	•	ω ໌ Ο	I,5	8,0	I,5
Mam.	Kľ	KT	КГ		ж Г	Kľ	Kľ	KT.
IIPMEHHEMOCTE I3. Hokpetre mare	электродвигаж.	I4. Смазка под- шипников	I5. Консервацион- ные смазки	:	I6. Мойка дегалей электродвига- гелей			16.1. Разложение пропиточных составов обмоток электродов с алеминиевыми корпусами (перед демонтажом обмотки)

Применяемость Г7. Восстановление посадочных мест	TE CONTRIBUTE HEX MECT		M3M. Hopwa kr 0,5 kr 0,2	Ma — — — — — — — — — — — — — — — — — — —	Ω
18. Комплектующие, метизы и др.	тующие, и др.	шт. шт.	အ ည တိ	Герметик кабельный Наконечник качения Подшипник качения Щеткодержатель	4-79
		HF.	3 1,0	Щетки Угли сварочные	
		K T T	0,0	Болгы ГОСТ 7796-70 Гайки ГОСТ 5915-70	
		KT	80,0	Handh Toch	
		ж ж ж - - - - - - - - - - - - - - - - -	0,03		

1 1

HEAMEHAEMOCIE	Naw.	Hop <u>wa</u>	A.E		1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	
19. Растворители, разбавители	ж ж н т	и, о, п	Н авиац К С р н С р н С р н С р н С р н О О н О О	и онный Бе	E-70 rocf rol2-72 rocf 3134-78 rocf 9880-76 rocf 9949-76 rocf 8313-88	
20. Технологичес- кие и вспомо- гательные ма- териалы		00000000000000000000000000000000000000	II к у р к а II л и ф о К а р г о н э л е к г Б у м а г а о б е р г Б у м а г а г е л е ф Б к м а г а г е л е ф Ветощь обтирочная Канифоль Парафин нефтяной Каргон асбестовый Смола эпоксидная	вальная, т роизоляци ьная очная онная Ту 63-178-77-82 ГОСГ 19. II3-73 ГОСГ 23683-79 ГОСГ 2850-80 ГОСГ 2850-80	, тканевая ционный 1-73 7-9 7-9	TOCT 5009-82 TOCT 2824-86 TOCT 645-79 TOCT 8273-75 TOCT 3553-87

ПОДШИПНИКИ, ПРИМЕНЯЕМЫЕ ДЛЯ ТРЕХФАЗНЫХ АСИНХРОННЫХ ДВИГАТЕЛЕЙ

Серия	7	Число	Тип подшиш	ника
электро- двигателя	Габарит	полюсов	рабочего во	о сторони проти- оположной рабо- ему концу вала
	56	2,4	5-18020	ГСЭШ2У
	63	2,4,6	5-18020	SC91112Y
	71		76-I8020	4KC9Ш2Y
	80		76-18020	БКІСЭШ2У
	90		76-18020	6AC91112Y
	100		76-18030	6К2С9Ш2У
АИР	112	2,4,6,8	76–18030′	7К4С9Ш2У
	132		76-180309	9C9III2 y
	160		76-180610KC9W2Y	76-180510C9W2
	180		76-180612С9Ш2У	76-180512KC9W1
	200		6-313Щ2У	6-2131127
	225		6-314Ш2У	6-2141129
		2	6-3171129	6-217Ш2У
	250	4,6,8,I 0	6-317W2Y	6-2171129

Серия		Число	Тип по	дшипника -
электро- двигателя	Габарит	полюсов	Со стороны рабочего конца вала	Со стороны проти- воположной рабо- чему концу вала
	56	2,4	6-180501-С9ШІ	6-180501-СЭШІ
	63	2,4,6	6-180502-С9ШІ	6-180502-С9ШІ
AP	7I ;		6-180604-С9ШІ	6-I80604-C9WI
	80 90	2,4,6,8	6-180605-С9ШІ	6-180605-С9ШІ
TTATT	100		6-180606-СЭШІ	6-180606-C9WI
НАР	113		I80607	180607
	I3 2	2	I80609	I80609
	160	2	310	– 3I0
		4,6,8	2310	
	I80	2	312	- 3I2
		4,6,8	2312	
	200	2	31 3	- 31 3
	200	4,6,8	23I 3	OI4
•	OOE.	2	314	- 3I4
	225	4,6,8	2314	_ 314

Conus		Число	Тип под	шипника
Серия электро- двигателя	Габарит	полюсов	со стороны рабочего конца вала	со стороны противополож- ной рабочему концу вала
	3	2,4,6	304	304
	4	•	306	306 _; .
OA ILOA	5		— 308	308
21001	6	2	500	300
	O	4,6,8	310	310
	7	2		
	,	4,6,8	2312	312
	I		60304	60304
AOJI2	2	2,4,6	60305	60305
SOY	3		60306	60306
	4		60308	60308
	5	2,4,6,8	60309	60309
	6	2	309	- 309
A2		4,6,8	2309	- 503
SOA		2	311	
	7	4,6,8	2311	311

Настоящей инструкцией руководствоваться при химическом разпожении пропиточных составов всыпных обмоток электродвигателей переменного тока с адкминиевыми корпусами (взамен процесса выжига изоляции).

І. Материалы

- I.І. Метиленхлорид хлорсодержащий растворитель, ГОСТ 9968-86 : (см. приложение).
- І.2. Вода питьевая или техническая.
- І.З. Ветошь хлопчатобумажная обтирочная, ГОСТ 5354-68.
 - 2. Оборудование, приспособления, инструмент
- 2.1. Ванна для химического раствора. Ванна может бить круглой, прямоугольной или другой формы. Га-бариты ванны определяются габаритами загруженных двигателей. Материал сталь ст. 3, толщ. 2-3 мм.
- 2.2. Контейнер (корзина) для загрузки электродвигателей.
- 2.3. Грузоподъемное устройство.
- 2.4. Чалочные приспособления.
- 2.5. Вытяжной вонт.
- 2.6. Пост сжатого воздуха (0,2-0,3 МПа) с резиновым шлангом.
- 2.7. Индивидуальные средства защити:
 - спецодежда, ГОСТ I2.4.IO3-83;
 - фартук, ГОСТ I2.4.029-76;
 - рукавицы специальные, брезентовые, ГОСТ 12.4.010-75;
 - очки защитные, ГОСТ I2.4.0I3-85;
 - распиратор, ГОСТ 12.4.028-78.
 - 3. Подготовительная работа
- 3. I. Рассчитать необходимые количества метиленхлорида и воды так, чтобы соотношение их объемов составляло I:(2+3) (см.рис.).
- 3.2. Залить в чистую ванну расчетное количество воды.
- 3.3. Залить в ванну с водой с помощью шланга и ручного насоса метиленхлорид, при этом заливочный шланг опустить непосредст венно в воду в целях предотвращения испарения метиленхлорида.
- 3.4. Обрезать на станке со стороны схемы лобовые части обмотки статора, продуть статор сжатым воздухом.
 - 4. Технологическая часть
- 4.1. Загрузить статоры в контейнер.
- 4.2. Опустить контейнер в ванну до полного погружения статоров в метиленхлорид.

- 4.3. Выдержать статоры в метиленхлориде в течение 3-4 часов.
- 4.4. Поднять контейнер со статорами из метиленхлорида до верхнего слоя воды, опустить вновь в воду 2-3 раза для промывки, не касаясь слоя метиленхлорида.
- 4.5. Поднять контейнер над ванной и дать стечь излишкам воды. Вентиляция вытяжного зонта должна быть включена.
- 4.6. Передать контейнер со статорами на специально оборудованное место. Продуть, при необходимости, статоры сжатым воздухом.
- 4.7. Передать статоры на рабочие столы для вымотки обмоток.
- Примечание: При ослаблении действия раствора необходимо добавить свежий метиленхлорид или подогреть воду до 30° с по-мощью пара или нагревательного элемента, вести персмещивание метиленхлорида.
 - 5. Техника безопасности
- 5.1. В процессе работы руководствоваться инструкцией по технике безопасности, действующей на участке.
- 5.2. Обеспечить рабочие места эффективной приточно-витяжной вентиляцией в рабочем помещении и витяжной вентиляцией непосредственно в рабочей зоне.
- 5.3. Категорически запретить проводить работы с метиленх лоридом вблизи открытых источников огня, источников искрообразования, сварочных работ.
- 5.4. Использовать при возникновении пожара пенные и углекислые огнетущители типа ОП-5, ОУ-2, ОУ-5.
- 5.5. В случае разлива метиленхлорида применить для засыпки песок, который затем собрать в емкость и вынести из цеха в специально отведенное место.
- 5.6. Работы проводить только при наличии всех индивицуальных средств защиты, указанных в п.2.7.
- 5.7. Рекоменцовать для большей безопасности работы с хлористым метиленом приленение стабилизатора"триэтаноламин" (I-2% от массы растворителя) для нейтрализации хлористого водорода, выделяющегося-при-деструкции растворителя.
- 5.8. Хранить метиленхлорид в состоянии поставки в герметично закрытой таре.
- 5.9. Место для захоронения отработанного метиленхлорида должно быть согласовано с местной санэпидемстанцией.

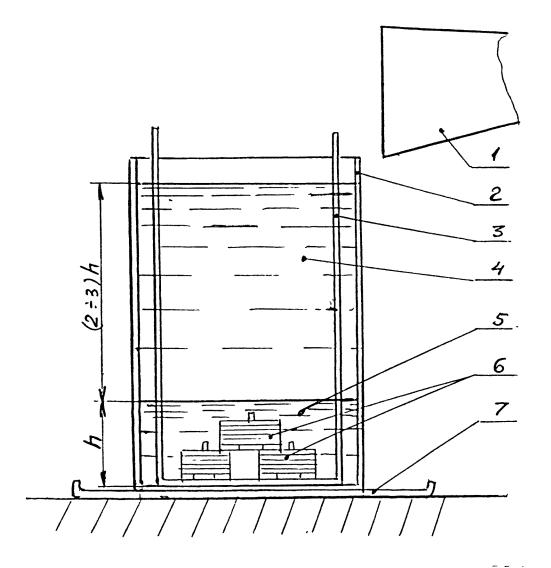


Рис. Деструкция пропиточного состава.

изоляции Всытных обмоток электродвигателей

1- витяжной зонд; 2-ванна; 3-контейнер; ч-вода;

5-метиленхлорид, 6-длектродвигатель; 7-противень.

- I. Метиленхлорид хлористый метилен технический представляет собой трудногорючую, плохо растворимую в воде бесцветную прозрачную жидкость; летуч, обладает пониженной взрывоопасностью.
- 2. Метиленхлорид активный растворитель битумов, алкидных, фенолформальдегидных, полиэфирных, эпоксидных смол и др. полимеров. Обладает наиболее высокой растворяющей способностью среди пругих растворителей.
- 3. Метиленхлорид оказывает коррозионное воздействие на металлы.
- 4. Токсическое действие наркотическое действие, раздражение кожи без появления дерматитов и экзем.

Гарантийный срок хранения - 3 месяца со дня изготовления.

Ниже приведены некоторые свойства метиленхлорида (по ГОСТ 9968-86):

```
    плотность, г/см<sup>3</sup> – I, 33;
```

- 2) температура кипения -40° С;
- 3) класс опасности IУ (малоопасное вещество); (по Ст 12005-88)

```
(для сравнения: толуол, ксилол — \mathbb{H}; уайт-спирт — \mathbb{L});
```

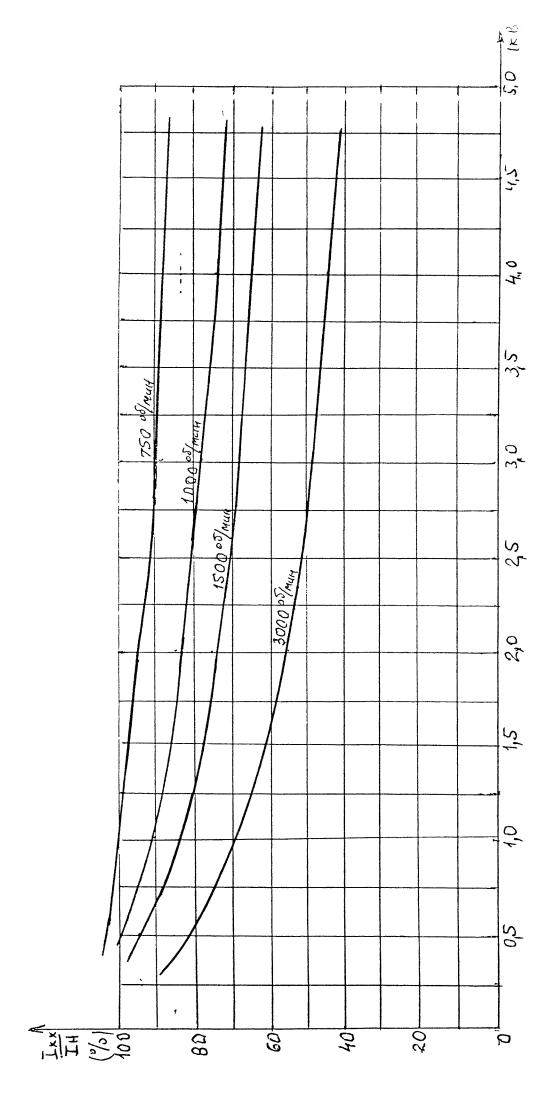
4) ПДК в воздухе, $M\Gamma/M^3 - 50$

```
(для сравнения: толуол, ксилол - 50;
ацетон -200;
серная кислота - I).
```

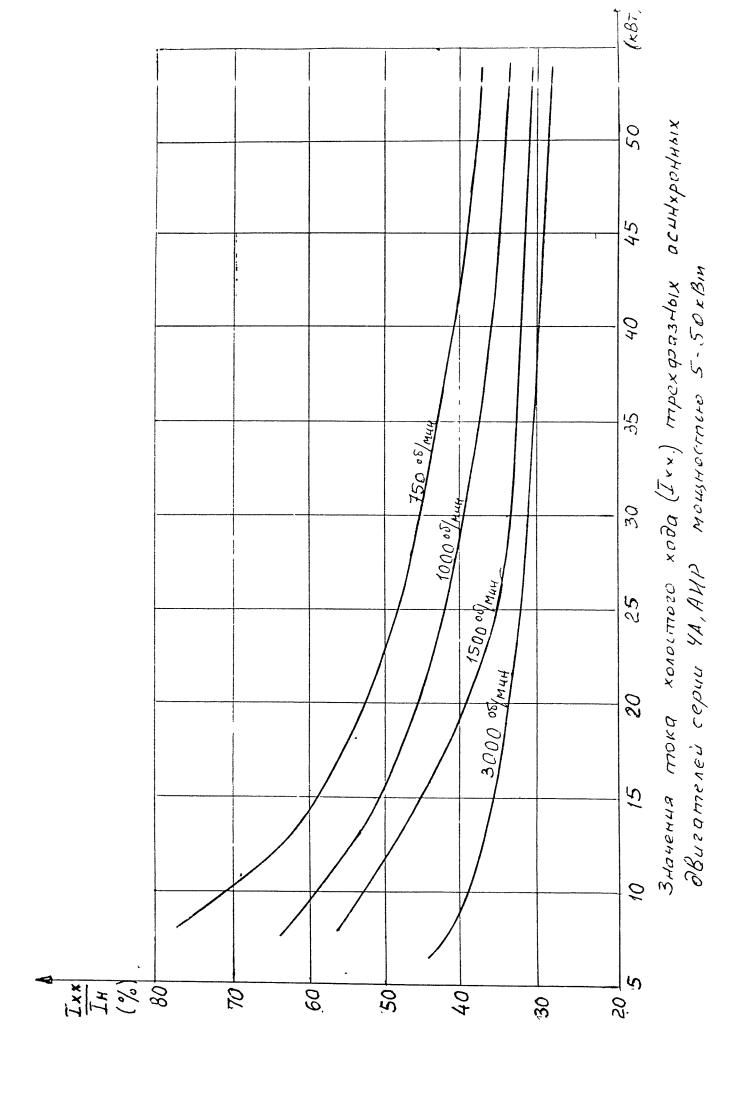
ACUHXPOHHUX JBULATEJEN

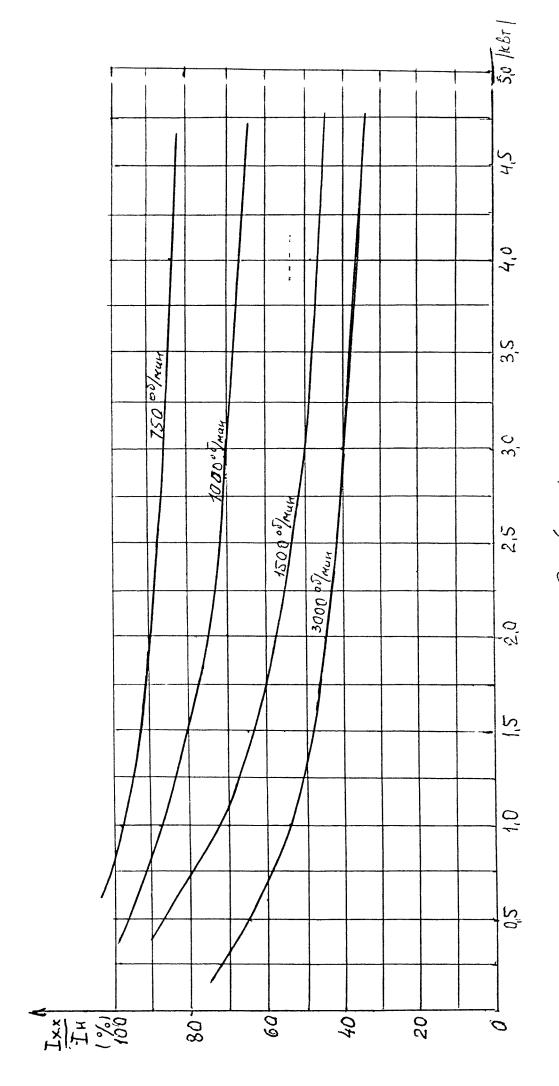
Часто та враще ния об/ми	- 	-		Элек	гродвига	тели сеј		 P	
3000	Р,кВт	0,I8- 0,25	0,37- 3,0	4:0- 5,5	7,5- II,0	I5,0- I8,5	22 - 55		į .
	б, MM	0,25	0,3	0;35	0,6	0,8	I,0		
I500	P, KBT	0,55- 0,75	0,I2- I,I-I,5	0,37	2,2-	7,5- II,0	I5,0 I8,5	22-30	37-45
	б, MM	0,2	0,2	25	0,3	0,35	0,5	0,6	0,7
1000	P, KBT	0,37-0 0,55 0), I8-0,2),75-2,2	⁵ 3,0-4,	05,5-	II - I5	I8,5	22-30	37
	Q\mm	0,2	0,25	0,3	0,35	0,4	0,45	0,5	0,6
250	P, KBT	0,I8- 0,25	0,37- I,5	2,2- 3,0	4,0- 5,5	7,5- II,0	I5	I8,5 22,5	30
750	d,mm	0,2	0,25	0,3	0,35	0,4	0,45	0,5	0,6
враще ния об/мин		0.65				ели сери			
RNH	4			Э-лектр	одвигат	ели сери	и 4А		
3000	P, KBT	0,09- 0,25	0,55	0,75- 2,2	3,5	5,5- 6,3 	7,5 IS	5- 22 8,5 30	,0- 37- 75
	б, MIM	0,25	0,3	0,35	0,4	0,45	0,6 0	,8 I,0	0,9
I500	P, KBT	0,06- I,5	5,5	7,5- II,0 	2,2- 2,4 	I5,0- I8,5	22,0 3	37- 55 	سنو شينو سندو سندو
	б,мм	0,25	0,3	0,35	0,4	0,5	0,6	7,7	
1000	P, KBT	0,I8- I,7	2,2- 4,0 	5,5- 7,5	II- I8	22- 37 	44- 55-	منع منع محد	سنم عينو عينو مسم
	б,мм	0,25	0,3	0,35	0,45	0,5	0,7		
750	P, KBT	0,25- I,2	I,5- 3,0	7,5- I5,0	I8,5- 30,0	45	55 - 90		
	T,KBT	0,25 37-	75 <u>-</u>	0,45	0,5	0,7	0,8		
600	<u>d,mm</u>	_5 <u>5</u>	- 90 - 0,8 -						
500	Р, кВт б ,мм	45- 55. 0,7	75 -		,				

Ча с то та враще ния об/ми	H			Элек	гродвига	серис Этели АС	ı 02	
3000	Р,кВт	0,6- I,9	2,3- 2,9	4,I- 5,5	7,3- IO,2	IO- I 4, 5	I9,5- 24,5	38- 45
	б,мм	0,25	0,3	0,35	0,45	0,55	0,7	0,9
T.C.O.O.	P, KBT	0,45 I,4	I,8- 2,3	3,3- 4,7	6,I - 8,3	8,5 II,5	I5 , 5 - I9	32–38
I500	7,MM	0,25	0,3	0,35	0,45	0,55	0,7	0,9
1000	P, KBT		I,8- 2,4	6,0 - 7,5		II,0- I4,0	I9,0 25,0	
1000	б,мм		0,35	0,4		0,5	0,6	
MEO.	P, KBT	I,6- 2,3			19,0- 24,0			سے سے مید کست حسد حسد حسد
750	d, MM		70,4	0,5		70,77		
500	Р,кВт	3;2- 3;8	6:4-	_ 19-	22- 29 <u>-</u> 5_		سنم خسم جسم سن م	نيز عبيو منو عبيو منط عبد عبد
	O,MM	0,4	0,5	0,6	0,7			
Часто- та враще- ния об/ми	-			Элекч	гродвига	атели се	ерии MT F	
та враще ния	н Р,кВт	I,4- 2,2	5,0	7,5 <u>-</u> I5,0	22, <u> </u>	атели се	ерии МТҒ	
та враще- ния об/ми	н Р,кВт	2,2	5,0	7,5-	22,- 30,0	атели се	ерии МТ Г	
та враще- ния об/ми	н Р,кВт З,мм Р,кВт	2,2	5,0	7,5- 15,0 -0,5	22, <u> </u>	атели се	ерии МТҒ	
та враще- ния об/мил 1000	Р, кВт Т, мм Р, кВт Т, мм	2,2 0,35 7,5- 11,0 0,5 Электро	5,0 0,4 15,0- 22,0 0,55 ОДВИГАТ	7,5- 15,0 - 0,5	22,- 30,0 0,55	е данные	е значе	ния)
та враще- ния об/ми 1000 750 Часто- та вращения	P, KBT R, KBT R, KBT A P, KBT	2,2 7,5- 11,0 0,5 Электро которых 0,2	5,0 0,4 15,0- 22,0 0,55 одвигат 0,2- I,0	7,5- I5,0 - 0,5 Гели, кач Ствуют I,0- 2,5	22,- 30,0 0,55 таложны (ориен 2,5- 5,0	е данные тировоче 5- IO- IO 20	ение значе - 20-	ния)
та враще- ния об/мил 1000 750 Часто- та вращения об/ми	P, KBT T, MM P, KBT T, MM P, KBT T, MM	2,2 0,35 7,5- <u>II,0</u> 0,5 Электро которых до	5,0 0,4 15,0- 22,0 0,55 0,8- 1,0 0,25	7,5- I5,0 - 0,5 Гели, кач Ствуют I,0- 2,5	22,- 30,0 0,55 таложны (ориен 2,5- 5,0 0,35	е данные тировоче 5- IO- IO 20 0,4 0,2	20- 50 1 0,5	ния)



Значения тока холостого хода (Іхх.) трехдразных асинхронных Звигателей серии УА, АИР моцуностью до 5хвт





Значения тока холостого хода (Іх.х.) трехфазных асинхронных двигателей серии 402, 4012 мощностью до 5х.Вт

TAENVILA MOHTAKENX CONPRKENY SJEKTPOJBITATEJEŇ CEPUN A, AO

гали и узлы сопрягаемые	Размеры	Harar (-)	.) sasop (+), mm	MM
•	по чертежу	по чертежу	допускаемый	предсльний
ротора, подпиник	Электродвигатели А, АО габарит +0.017 20 +0.002 20 -0.01	A, AO raбарит 3 -0,027 -0,002	0	±0,°02
	Электродвитатели +0,017 30 +0,002 30 -0,01	~	, 0	+0,02
	Электродвигатели А, АО Габарит +0,020 +0,003 40 -0,012 -0,003	A, AO Taɗapur 5 -0,032 -0,003		+0,03

ANVARABLE O MEET W W. 204	Размеры	Harar	(-) Basop	op (+) , mm
	Treider on	no depremy	допускаемый	предельный
Вел рэгэра, подшиник	Элек	 Электродвигатели А, АО	Габарита	6 (2х полюрные)
	40,020	-0,032		EU : U
	40 -0,012	-0,003)	-
	Saew	і Электродвигатели А, АО	Гаоарита 6	(4,6,8 пофосные)
	50,020 50 +0,003	-0,032	0	+0,03
	50 -0,012			
	Элект	Электродвигатели А, АО	Габарита 7 (2х п	(2х полюсные)
	50,023 50 +0,003	0,038	0	0.03
	57 - 7,015			
		электродыйлагели А, АО I	AU Ladapria 7 (4,5,	(4,0,0 HOMBCERE)
	60,040 60,033	-0,038 -0.003	0	£0,0 4
	60 -0,015			

HETER W WATER COURSE	Размеры	Harar (-)	3a3op (+),	MBA
	по чертежу	по чертежу	допускаемый	предельный
Вал ротора, подшипник	Элен	Электродвигатели A I	Габарит 8 (2x 1	8 (2x полюсные)
	+0,023 +0,003	-0,038	0	+0,03
	60,0-09			
		, Электродвитатели А Га	Габарит 8 (4,6,	(4,6,8 полесные)
	+0,023 70 +0,003	980,0 -	0	+0,03
	70 -0,015	-0,003		
		электродыкгатели A I	Padapur 9 (2x 1	nowscare)
	+0,023 70 +0,003	-0,038	0	+0,03
	70 -0,015			
	Элект	Электродвитатели А Га	Габарит 9 (4,6,8	8 полюсные)
	+0,026 85 +0,003	-0,046	0	+0,03
	85 -0,02			

Детали и узлы сопрягаемые	Размеры	HATAL (-)	3830p (+),	, MIM
	по чертежу	по чертежу	допускаемый	предельний
Подшилник,) Электродвигатели А	 атели А Габарит З		
Цит подшилниковый	52 -0,CI3 +0,020 52 -0,010	-0,010	+0,04	60,0+
	Блекгродвиге	Sлекгродвигатели А Габарит 4		
	72 -0,013	010,0-	c C	⊢ ⊢ C
	72 +0,020 -0,010	+0,033	ρ γ γ	T , O+
	Электродвигат	электродвигатели А Габарит 5		
	90 -0,015	-0,012	0	, ,
	90 +0,023 -0,012	8€0 , 0+	0 1) - -
	Электродвигатели А	Габарит 6	(2х полюзные)	
	90 - 0,015 90 +0,023 -0,012	-0,012 +0,035	-0, IO	+G, I2
			+	

детати и узли сопрятаемие	Faswepa	Haiar (-)	383	3a30p (+), MM
	Swardak on	по чертежу	долускаемый	предельний
Подшипник,	Электродвигатели А	Габарит 6	(4,6,8 полжные)	
пит подшиниковий	IIO -0,0I5	-0,012	C	C -
	110 +0,023 -0,012	+0,038	+0,10	7 T
	Электродвигатели А Габарит 7		(Sx romese)	
	310,0- 011	-0,012	C I-	
	110 +0,023 -0,012	+0,041	01.0+	# -1 -2 +
	Электродвигатели	A Pacapur 7 (4,	(4,6,8 полюсние)	
	130 -0,018	-0,014	(-	₹
	130 +0,027	+0,045	01.0+	₹ T .
	Влектродъктателе	A Padapur 8 (2x	nomicase)	
	130 -0,018 +0,027 130 -0,014	-0,014 +0,045	+0,10	+0,14

Детали и узли сопрягаемые	Размеры	нагяг (-)	3830D_ (+), MM	, Min
	по чертежу	по чертежу	допускаемый	предельный
Подвитник,	Электрод	Электродвигатели А Габарит	ит 8 (4,6,8 полосные)	DOHEC)
Цкт подшиниковый	150 -0,0I8	-0,014	() (*	+ (
	150 +0,627	+0,045		+0,14
			C	
	せつがいないだり	CARTA PORRIBATEAIR A LACADET	PET 3 (ZA HOMOLIAE)	1 2 d
	150 -0,0I8	-0,014	01 6+	V
	150 +0,027	+0,045	2	
	Электрод	 Электродвигатели А Габа	 Габарит 9 (4,6,5 полюные	DOREe)
	180 - 0,025	-0,14	(• • • • • • • • • • • • • • • • • • •	!
	180,04 180 -0 014	+0,052	07,0+	+0,14
	# H H O P			

Летали и узли сопрятаемые	Размеры	Harar (-)	3830	3830p (+), MM
1	по чертежу	Окалбен оп	дэлускаемый	предельный
ійит подпипниковый,] Электродвигатели	т А Габарит 3	* * * * * * * * * * * * * * * * * * *	:
Стантна	155 +0,063 0 155 -0,04	0 +0,103	+0,I&	+0,22
	l meranicalester l	A Pasapir 4		
	192 +0,073 +0,024 192 -0,023	-0,024	+0,20	+0,24
	Электродвигатели 258 +0,073 +0,024 258 -0,023	7. A Fadapur 5 -0,024 +0,096	+0,20	+0,24
	Электродвигатели 345 +0,064 +0,027 345 -0,027	A Padapar 6 -0,027 -0.15	+0,24	+0,27
	-	-	_	

детали узлы сопрывеные	\sim	натяг	(-) sasop	(+) , km
	no depreza	по чертежу	допускаемый	предельний
Шит подшипниковий,	л Электродвигатели А		ladapur 7	
Станина	390 +0,032	180 , 0	-0,29	08,C+
	390 +0,03I 0,63I	+0,I26		
	Электродви	Электродыгратели А Габарит	े स्थ	
	450 +0,095	180'0-	c C	c C
	450 +0,03I	+0,126	0 . 0 +	Ω , 10+
	і Блектродвигатели А	narem A Padapkr	77. 9	
	520 +0,IIO	-0,060	i.	c c
	520 +0,060 -0,060	40,170	C2,'0+	Oc., 0+
			I	

HUNCHVITE JEHAN SALLICHA.

Настоящая документация содержит обмоточно-расчетные данные и схемы обмоток однофазных асинхронных двигателей переменного тока—с короткозамкнутыми роторами серии АОЛБ, АОЛГ, АОЛД, АВЕ и электродвигателей для бытовых нужд-стиральных машин.

Общей характеристикой этих двигателей является наличие на статоре двух обмоток- основной (рабочей) и вспомогатель- ной (пусковой), смещенных в пространстве на 90 электрических градусов.

Различие заключается в способе создания сдвига на фазе токов, протекающих в этих обмотках, для создания эллиптического или кругового вращающегося магнитного поля. Это достигается включением в вспомогательную обмотку последовательно активного или емкостного сопротивления.

Обмоточно-расчетные данные даны в нескольких исполнениях. В первом исполнении рабочая обмотка занимает 2/3 общего числа пазов статора, а пусковая -I/3. Пусковая обмотка выполнена ка-тушками с бифилярными витками, уменьшающие индуктивное сопротивление при одновременном увеличении активного сопротивления.

Среднее значение бифилярно намотанных витков составляет 20-30% от общего числа пусковой обмотки. После запуска двигателя вспомогательная обмотка отключается.

Такие двигатели имеют относительно низкие энергетические показатели -к.п.д. и коэффициент мощности составляет не более0,5 0,6. Кратности вращающих моментов, не менее I,5 -максимального; 0,7- минимального 0,8- пускового.

Для улучшения рабочих характеристик (вместо бифилярной намотки катушек) последовательно с пусковой обмоткой постоянно включает-ся рабочий конденсатор., а для увеличения пускового момента последовательно с пусковой обмоткой (параллельно с рабочим конденсатором) на период пуска включается пусковой конденсатор.

Во втором исполнении рабочая и вспомогательная обмотки занимают по одинаковому числу пазов в статоре. Эти обмотки выполняются только с рабочими конденсаторами и при работе двигателя Вспомогательная обмотка остается включенной. Для увеличения пускового момента также на период пуска включается пусковой конденсатор.

Эти двигатели имеют лучшие рабочие характеристики. Рабочая и пусковая емкость при напряжении, равным 220В определяется по формулам:

 $C_{\rm p} = 0.0045P \text{ (MK}\text{ })$

 $C_{\Pi} = 2,5 C_{p} \quad (MK\Phi)$

где Р- мощность однофазного двигателя в ваттах.

Рассчитанную емкость не обходимо откорректировать при пробном пуске.

Если двигатель имеет достаточную мощность для приводного агрегата, то вся емкость пускового конденсатора после пуска двигателя отключается.

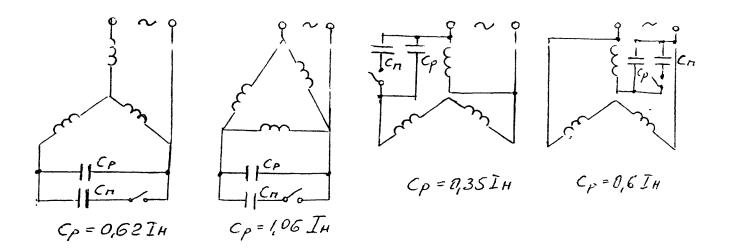
Если двигатель окажется маломощным, то конденсатор разбивается на две параллельные части, одна из которых равна расчетной емкости рабочего конденса-тора, который после запуска двигателя остается включенной вместе с пусковой обмоткой, вторая часть емкости отключается после пуска.

В третьем исполнении приведены обмоточно-расчетные данные имеющие "синусные" обмотки. По своему исполнению они сочетают в себе однослойные и двухслойные обмотки.

Характерным для "синусных" обмоток является то, что все полусекщии заполняются разным числом витков, которые распределяются по
пазам в строго определенном порядке, где для каждого паза указаны число проводников рабочей и пусковой обмоток. Такое распределение сторон полусекций по пазам улучшает форму кривой магнитного поля, приближая ее к синусоидальной, что улучшает технические характеристики двигателя. С "синусными" обмотками однофезные
двигатели выполняются конденсаторными при равном числе пазов для
обеих обмоток, а при соотношении пазов 2/3 -для рабочей и 1/3для пусковой могут выполняться без конденсаторов или бифилярных
витков. В последнем случае после запуска двигателя пусковая
обмотка отключается.

Дополнительно приведены обмоточно-расчетные данные трехфазных асинхронных двигателей серии А, АО2, 4А напряжением 220/380 В пересчитанных на однофазное напряжение 220В.

Помимо указанных выше однофазных двигателей можно использс вать трехфазные двигатели малой мощности для работы от однофазной сети 220В за счет подключение пусковых и рабочих конденсаторов по следующим схемам



где Ср = рабочий конденсатор,ф

 $I_{_{\rm H}}$ = номинальный ток фазы двиг., А

 $C\pi = (2,5.3) Cp$

Нагрузка двиагателя с конденсатором на должна превышать 65-85% номинальной мощности двигателя. Если пуск двигателя происходит без нагрузки, то пусковая емкость не требуется. Если трехфазний двигатель, включенный в однофазную сеть не дост гает номинальной частоты вращения, а застревает на малой скорос следует увеличить сопротивление клетки ротора проточной корот-козамыкающих колец или увеличить воздушный зазор на 15-20%. Кроме того пуск можно улучшить разрезанием нескольких стержней ротора, расположенных симметрично по окружности, путем высверливания.

Кроме того можно заменить ротор на массивный, выточив его из стали или чугуна (без пазов и обмотки).

В случае если конденсаторы отсутствуют, можно использовать резисторы, которые включаются по тем же схемам, что и при конденсаторном пуске.

Резисторы включаются вместо пусковых конденсаторов (рабочие конденсаторы отсутствуют).

Сопротивление резистора (Ом) определяется по формуле:

где In - пусковой ток, A

Пояснение к обмоточно-расчетным данным однофазных асинхронных двигателей

- Р можность электродвигателя
- Т номинальний ток
- Д диаметр расточки статора
- длина сердечника статора
- число пазов (зубцов) статора
- ✓ число эффективных проводников
 в пазу статора (одна цифра -однослойная
 обмотка, две цифры через плюс двухслойная)
- - d диаметр обмоточного голого провода
 - у -число пазов на полюс и фазу (одна цифра -целое число,
 две цифры через плюс "развалка"
 - у расчетный шаг обмотки (одна цифра -равносекционная обмотка, две и более цифры - концентрическая)

Обмоточные данные однофазных электродвигателей, напряжение 22018

		,					la de la constant de		- 1				Augus R	- (G. K.	
THI	Q_	7	A	7	7		700	270	, *			31/	5	700			. < `)	C
ر در دو متایا در ادار متایا در ادار متایا در ادار متایا در ادار متایا در ادار متایا در ادار متایا در ادار متایا	Br	, 4	MM	MM		M	N	d	8	H	K.	NocH.	No5p.	d mm	6	1	Poboras	tuc Crem
016 011-2	30	850	5.	38	18	12	200	6,3	3+3	9	9	166	55	0,28	1+2	748	923	7
4-110	18	0,55	52	. B	- 18	12	140+140	0,224	٠, ١	Ŋ	Q	89+89	34+34	0,25	142	3	0.13	2
042-2	ļ -	0,68	-11-	52	- 4-	11/1		0,335	3+3	9	117	124	41	0,3/5	1+2	748	024	1
012-4	30	0,72	177-	-4-	- 11-		102+102	978	W	3	14-	74+74	28+28	0,28	142	3	0.09	N
: 11-2		1,0	60	97	. 24	16	104	0,45	4+4	· &	8	120	47	9,355	2+2	10	038	₩,
4-11	50	1,1	- "-	- 4 -	! **	- 4-		9355	2+2	Ċ.	171	411	21	0,355	a	9	024	4
12-2	120	4.4	1 1/ -	62	- 1/-	14-	80	9,53	<i>h+h</i>	α	-1/-	84	32	40	2+2	10	043	8
12-4	80	1,45	- 11-	- 77-	147	-11-	113	0,42	2+2	Q	- 11 -	98	16	0,42	~	9	0,33	4
21-21	180	4,9	72	56	-11-	1 1	14	9'0	4+4	8	111	46	30	40	2+2	10	6.53	М
21-4	120	64	-11-	-11-	-11-	1 4	95	5'3	2+2	9	トジャ	93	18	0,45	N	9	035	4.
4-22	180	2,5	-1/-	92	171	7 1	22	9'0	2+2	0	-11-	48	9)	0,45	2	9	0.45	4
22-2	270	2,7	1 1 1	- 111	-11-	- 10-	51	0,75	4+4	ω	- 7-	90	56	5'0	2+2	10	031	2
31-2	700	3,8	82	49	- 11-	1 4	97	6'0	4+4	φ	171	59	23	0,63	2+2	10		\mathcal{N}^{\perp}
31-4	270	3,3	89	49	, ¥.	į	70	86	2+2	9	1 7/	35	18	9'0	<i>a</i> .	<i>\oldot</i>	600	7.
1																		1

87					MACKOR	アログ			え,5	<
82 100 24 16 89 100 -1-11- 52 38 18 12 -1- 52 -111- 62 -111- 62 -1111111- 55 -1111111111-	N d	8 8	13	Noch.	Nosp.	d mm	8		Poboras	Puc Creme
89 100 -hhhhhhhhh	32 1,06	8 4+4	80	89	23	90	2+2	10	120	ω
52 38 18 12 52 38 -111111- -11- 62 -1111- -11- 62 -1111- -11- 62 -1111- -111111- -11111		2+2 6	- y-	72	25	956	2	0	100	4
52 38 18 12 52 38 -111111- -11- 52 -1111- -11- 62 -1111- -11- 62 -1111- -111111- -11111						a la	1	1	605	
0,55 52 38 -11111111111111	5,00	3+3 6	C	412		0,78	1+2	748	0,11	1
0,68 -h- 52 -hh- 0,72 -hhhh- 1,0 60 46 24 16 1,4 -hhhh- 1,4 -h- 62 -hh- 1,9 72 56 -hh- 1,9 -hhh-	140 0440 0754	<i>B</i>	1 7	232+232	,	0,18	142	8	0,43	2
0,72 -1,1,1,1,- 1,0 60 46 24 16 1,1 -1,1,1,1,- 1,4 -1,- 62 -1,1,- 1,9 72 56 -1,1,- 1,9 -1,1,1,1,-	150 0,335 :	3+3 6	1 4 -	314		0,2	1+2	748	022	1
1,0 60 46 24 16 1,1 -11- 111111- 11- 1,4 -11- 62 -1111- 1,45 -11111111- 1,9 72 56 -1111- 1,9 -111111-	102+102 0,28	<i>w</i>	- 11-	1841184		3,28	142	M	0.03	\sim
1,1 -1,- 1-1,- 1,1 -1,- 1,1 -1,- 62 -1,1 -1,1 -1,1 -1,1 -1,1 -1,1 -1,1 -1,	104 0,45 4	4+4 8	∞	228	Ĩ,	0,315	2+2	10	038	8
1,4 -1 62 -11 1,45 -111 1,9 72 56 -111 1,9 7.9 -1111	145 9,359	2+2 6	. 4-	268		0,28	2	- 9	924	7
1,45 -111111- 11- 11- 11- 11- 11- 11-	80 0,5 4	8 7+4	- 1/-	111	1	0,355	2+2	10	025	N :
1,9 72 56 44-	113 0,42	2+2 6	- 11 -	235	. /	0,315	7	6	933	7
1,9 -111111-	74 0,6 1	8 4+4	- 11 -	161	, E	9,355	2+2	10	053	2
and the second s	95 0,5 2	2+2 6	-)/·-	197	((0,355	~	Q	0.35	7
22-2 270 2,7 -11- 76 -11- 5.	51 0,75 4	4+4 3	-11-	143	1'	40	2+2	10	9.31	W

9	CKEM	W	4	2	4	5	9	8	6	K	∞	٢	$ \infty $	^	8
しょ、り	Poboras	107	0'81	1150	0/2	0,14	4 1 1	0,15	0,12	927	0,18	0,33	Na	0,43	0,33
	1	10	e	10	0	6	M	7	8	16	779	9	544	9	544
	10	2+2	2	2+2	2	-2+2	1+1	2+2	1+1	3+3	n	3+3	(y)	3+3	J
800	d MM	95'0	96	95%	0,5	0,224	0,18	0,28	9,2	0,355	0,25	170	0,315	95'0	0,355
NYCKOB	No5p.	Ĺ	18	•			ą	1	(1	, ,				
715	NocH.	110	92	97	139	300	997	205	382	136	283	89	218	, 22	170
	W.	8	-11-	17/-	121	9	- 1/-	ا لا ا	- 11 -	12	-11-	12.	1 * 1	- 1/-	-77-
	H	8	9	8	9	· 6	Ŋ	9	8	9	5u4	9	544	9	5.14
\ \\ \\	S	4+4	2+2	ケナカ	2+2	2+2	1+1	2+2	1+1	3+3	2	3+3	\mathcal{L}	3+3	W
5040	d nn	60	000	1,12	9,85	0,25	0,224	0,315	0,25	0,355	0,355	sh'o	40	0,56	0470
Dag	N	94	70	32	43	260	354	190	260	125	164	85	125	7.9	105
	M	16	1,4	- 4-	1 7-	w	1	1.1	111	12	1 -1	1 3)	; ; ; ; ; ; ; ; ; ; ; ; ; ; ; ; ; ; ;	- ((-	- 1c -
7	,	24	-11-	24	- 17-	18	-11-	18	1-1/-	74	-4-	-4-	ť	-1)	1 1
7	MM	49	64	100	100		17	52	- 4-	46	46	62	1 1 1	56	- 17 -
A	MM	82	89	82	89	52	52	l ž	171	09	09	09	1 1 1	72	1 1) -
7	4.	8,8	3,3	5,5	4.4	0,48	74,0	0,68	965	0.0	26'0	1,3	1,3	.58%	
Q	Br	400	270	009	700	50	1	1	50	120	80	180	120		
7	1:	-31-2	31-4	32-2	32-4	1-04-2	04-4	012-2	012-4	11-2	4-4	12-2	12-2	21-2	4-10

	CKEMI	~	<i>∞</i> ¦	\	00	_	00			١	1	1		1	nggar Pilika da Sarah Bakkaran Sar
G, Kr	Pobovas	0,52	0.32	0,77	255	and the state of t	0,75		170	4	0,12	013	0,18	0/07	
	7	9	5.4	9	5m4	9	5 × 4		7	トギー	4	7	7	- "-	
	6	3+3	8	3+3	33	3+3	8		5-4	-)/-	Q	2	544	- 4 -	1
302	d MM	120	10	6'0	96	1,08	0,8		0,16	9,2	0,17	9,19	0,27	0,33	
NYCKOBOR	Nosp.)	. !				1		•	•	ļ	(
MY	Noch.	51	127	46	110	32	49		328 +328	215+215	400+700	368+368	154+154	98+98	
ı	K	12	1.2	17	- U	-11-	-11-	<u></u>	2	7111-	œ	00	9	1	
	K	2	17	9	5,4-	· 0	1/2		1	141	7	7		-11-	
of.	6	3+3	1	3+3	N	3+3	W		445	- 1/-	342	-4-	445	- 1/-	
Paroya	22	_			51'0	1,12	0,95		0,21	0,23		0,23	0,29		
Pai	>	53	76	50	7.3	32	51	and the state of t	177+177	148+148	18 -10 · 400+400	ShZ+ShZ	071+641	98+98	
	M	12	-11-	- 4-)]-	1 2	1 27 -	1	2	1	5	40			
~	1 1	24	111	1-1/-	-77-	7	1 +		18		48	18		18	
	2 2	92		h1	79	100	171		35	75	35	Sh			
	Z Z	72		82	68	68	39		35	35	35	35	-		1
, L	7 7	265	7.0	.3 8	2		4,45		023	0,28	016	0.24	170	990	
9	78	7007	070	600	700		009		18	-	1	į		30))
	1.	000	7.77	3/-9	3/2	2000	32-4		6-140	042-2	04.4	042-6	0.00	7-1CD	1

- - +	9	7			~		Parou	040	80	ı		IIA	NYCKO Bas	308			G'Kr	
/NU ()	87	4 *	X X	Z B	1 1	M	×	pu	10	K	W.	Noch.	Nosp.	MM	4	K	Poboras	CKEMI
18 1051-4	30	0.37			18	10	22/+22/	1	342	7	8	332+532	1	0,21	2	4	0.26	
052. Y	1	0,51		-	13	-11-	154+154 0,33		_/c-			207+207	1	9,27	-11-	14-	4	,
061-5-190	1	085			24	12	63+63	0,41	9	9	12	63+63		150	2	9	000	1
062-0 180	1	127				14-	43+43	150	- 4 -	1	1 %	52+52		440	9	9	032	•
7770	ŧ	063		1	-1-	1 1		17'0	2	5	- ; -	155+155		0,3/	2	5	034)
7-670	- 1	0 93			-6.	'	72+72	2,5	-1/	-4-	17-	111+111	•	0,38	2	8	0 > 0	1
	270	1,85			-4-	-1,-	1	0,63	9	9	1 (1)	67+64		77.0	9	8	الحاد	1
072-2400	1	2,66			1 1 1	İ	29129	416		2	- 1, -	50+50	•	0,53	9	9	_ 1	
			73	70	- 7	1 17	64+64	2,53	3	5	12	98+98	,	146	8	1.5	0 40	
	270	2,0	72	57	Ĭ	- 4-	97+97	99'0	7	7	42	85+85	1	0,47	N	\n	750	(;
											F							

Обмоточные данные однофазных электродвигателей dus Deimoboix Hyxid, Hampsneedue 220.8.

															-		
		(1				Padouas	ODMONIKA	יחסי	KA	77	Пусковая	ODMONTKA	אצע	2	なら	Ç
Tun	0 %	7 7	4 x	7 7 1	Z	M	N B corugax	02	04	K	N	N b ceryuax	dron, MM	10	4	PUDOY	Fuc.
1 × M 5- 4	155	126			32	24	123-107-80	0,71	1	7,5,3	42	69-69-35	6,3	3	2,5,3	and any other states of the st	12
18E-071-4	,		72	50	24	12	79	0,5	8	5,7	12	125	5'0	8	5,4	0,4/0,47	8
AFP-16-4	1		93,5		32	24	24 100-94-42	0,77	3	7,5,3	24	62-58-24 0,355	0,355	3	7,5,3	0,83	12
11180-44, 180	130	25	815	45	28		87-51-28 42	290	3	6,4,2	24	24 44-58-42 9315	9315	M		0,56	13
7 700 7	180 21		93.5	76			72-67-31	0,71	3+3	7,5,3	24	67-63-28	40	3+5	1 1	9,54	12
	120	1,6	84	28	24		69-49-96+96	0,56	4+4	0,56 4+4 11,9,75 16	16	125-125-73-73 9,5 4+4 11,9,7,5	9,5	4+4	5'1'6'11	9,52	15
440-150-	180			42.5.28	28	24	39-56-40	590	3+3	0,63 3+3 6, 4,2 24	24	89-80-27 0,315	9180	3+3	7,5,3	0,56	13
180-4 1 ACM-2	900			7/2	24		49	0,56 3+3	3+3	1,9,7	/2	72	0,5	3+3	11,9,7	93/035	14
2112	170	2,2	<u> </u>	1:11	1 (,)	- /:-	214	95'0	1	0	12	214	963	1	2	9,0	44
16CM-1F-Y 180	180	2.5	8/5	45	28	24	92-79-28	0,63	3+3	0,63 3+3 6, 4,2 24	24	74-85-45	9315	3+3	7,5,3	0,54	13
445M-362	120			1	24	16	- 01	0,56	4+4	4+4 11,9,7,5	16	122-122-53 53	1	4+4 50	1,9,7,5	0,48	15
										· ·······							

OÓMOMO440 - POCHENHME BAHHDIE

B		Puc	N	3	N	W	9	9	6	9	4	10	0,	11	(1	
220/3808		4	10	-11-	11	- 11 -	8	ø)	-11-	1 "	9	9	9	7	9	(c	
	,	6	2+2	-11-	11-	7	4	-1/-	-11-		V	N	W	8	W	-4-	
934017	808	d,un	95%	9.74	*	90%	0,53	0,67	0,95	7.0	6,63	0,85	1,06	0,6	8'0	1,0	
TPexqoa3Hblx	וכצסק	No.52.	22	9/	15	11			{	(26	16	10	Į	***************************************	-	
Ú	Ayc	Ифсн.	70	77	43	35	54+54	34+34	32+32	28+28	73	20	36	60+60	38+33	26+26	-
- 70 K		N	8	-11-	1 1 1	- 11-	-1-	-1'-	-11-	7(-	∞	12	12	8	12	- 11-	
chai		J.	&		1.1	- /() -	1./-	1	,	1)	Q	9	e	7	9	17-	
nepectumathk	80	10	7+4	~ 1/-	-(,)		80	8	- 111-		2+2	3+3	1)/-	7	و	-4-	
i w	3	d, mm	8'0	4.0	1,4	1,5	0,75	0,95	1,32	4'1	6'0	1,18	5%	0,95	1,12	4.4	
1ed 220	Paso	\ \/	94	30	29	223	27+27	17+17	16+16 "	14+14	52	33 1	23	30+30	19+19	13+13	
		14	16	-11-	-11-	- 1/-	16	16	- 17-	- 11-	9)	77	24	16	24	-11.	
542c	DOSK.	2p.	2	-1/-	- 4-	1 4	-/1-	- 1/ -	- //-	-11-	4	4	1)	4	-1-	- (')	
ekmpoda 1	Одновразн	P,KBT	9,5	60	4.4	- 1/	0,5	6'0	1,4	-11-	5'0	60	1.4	5'0	6'0	14	
FACKTOPO BENZOMENEL		L, um	49	100	75	115	49	100	75	115	100	7.5	115	100	51	115	
7/9/2	a a	A, mm	82	-11-	404	- 17-	82	-11-	101	104	89	112	112	89	112	11-	
203,	Hale	m	24	24	-11-	- 11-	-11-	-4-	-11-	<u> </u> 7	-11-	36	36	77	36	11-	
Однодразных	क्ष	PART	1,0	1,7	2,8	-11-	7.0	1,7	2,8	-/(-	01	1,7-	2,8	1,0	1,7	2,3	
0	Tpex	Cepus,	A(AO) 31-2	32-2	7-4-5	42-2	31-2	32-2	41-2	42-2	32-4	4-14	2-24	32-4	4-14	45-4	0
	1	1	'				,				l			``		12	8

Обмоточно - росчетные данные

_ \ \ \ _	1	Puc	W	M	M	M	2	0	0	<i>a</i>) ,	60	2)	7	4	7	7	
220/380.		7	10	-11-	111	- 11 -	0,	8	-11	-11-	- 11 -	- 11 -	e e	0	-11-		
1	-	6	2+2		41	- 11 -	1 1/1	7.	+/-	-11-	-1/-	-11-	2	-11-	-11-	1 1	
23 HOLX	80	din	0,63	0,75	0,85	1,0	1,18	9'0	0,74	0,8	26'0	1,12	0,53	96	790	0,85	
6x0	C K O B	No5p.	24	22.	18	15	12	1		,	•	,	09	42	35	26	
U	Nyc	Мосн.	26	79	52	41	36	56+56	48+48	04+04	34+34	3+28	120	76	. 22	70	
NAKK	İ	7	~	- 11-	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		- (; ·	1-1-	7 -11-	7 -11-	-11-3	-11-	-))-	-17-	1 7	- 1: -	
the.		K	80	<u>.</u>	= 1		-/1-	1 1	ı		111	111-	9	<u>'</u>	- 17-	- (: -)	
пересчитанных	W.	4	7+4		7		- (۱) -	8		-11-	- 11		2+2	-11-	- 11 -		
0,	DAG	d, mm	9,9 4	1,06	1,18 -	7,4	1,2	80		1,12	1,32	Q	0,75 2	85	56'0	4,18	
2208,	Paso	<i>'</i>			1,	7	1,	00	5			1	0	0,	0'	12	
	2	\ .	20	43	34	.28	24	2+82	25+2.	20+50	91+91	H++H	98	89	56	48	-
mo		7	16	-11-	-1-	- 1/-	-11-	-1/-	16	-11-	-11-	-11-	-1)-	-1)-	-11-	J 27 -	
3842	HEDOSH	20,	0	111	-11-	- 1/-	1 7/-	-1)-	-1)-	-1)-	-1/	-11-	7	7	171	1	
ode	Одновразн.	P,KBT	9'0	8'0	1,1	1,6	2,1	9'0	8'0	1,1	97	2,1	4'0	90	0,8	11	
электродвигателей		L, um	99	63	90	88	115	65	63	90	88	115	63	90	88	115	
HOLK	ø	A, mm	73	98	98	106	901	73	98	-11-	10%	/(36	-11-	106	100	
203,	HALE	W,	77	- 11 -	-11-	-11-	1)-	-11-	1	-11-	-11-	1)7	-11-	-11-	-11-	-1)-	
Однодзазных	क्ठव	PXRBT	1,1	4,5	2,2	3.0	4	1,1	1,5	2,2	3,0	4,0,	1,5	2,2	3,0	4,0	
0	Thereso	Cepus,	402-12-2	21.2	22-2	31-2	32-2	12-2	21-2	22-2	3/-2	32-2	21-2	22.2	34-2	32-2	

Обмоточно - росчетные данные

φ		Puc	11	11	11	11	4	4	10	10	10	11	11))	
220/::808		7	7	-11-	-11-	- 11-	Q.	- 1'-	9	-11-	9	7	4	0	-11-	-11-	
	Ţ	6	7	- 1/ -	111	-11-	- 11-	-11-	7		-11-	2	2	8	-11-	- 1 7 -	
03HBIX	808	dinn	6,5	95'0	0,63	8,0	0,63	0,75	6'0	1,12	1,25	9'0	0,71	0,83	1,06	1,18	
TPEXQDQ3HBIX	220	Nosp.	,	\$	\$		30	22	15	12	12	•	1	1	(;	,	
Ú	NY	NocH.	100+100	80+80	99+99	6+56	82	22	36	30	30	68+68	52+52	30+30	24+24	22122	
משאני		7 7	8	-11-	9-	11-5	- (·)	1	12	-11-	12	8	3)	12	- 7-	-17	
Tup.		Je	7		-11-	-11-	0	-11-	-11-	()	0	7	4	0	- 1/-	1 4	
nepectuma KHAK	d,	4	7	1-7-	-11-	-11-	2+2	1 1/-	3+3 -	-11-	3+3	7	-11-	0	-11-	- + -	
	ひなひ	. 47	0,74	6,8	9	1,12	0,9 2	1,06	1,32 3	0	1,8 3	985	1	25	1,5	1.7	
2208,	Paoo	-6		7 07	33 0,			1,	- '	1,			9	1, 5			
nei	0	₹-	50+50	7+07	33+3	28+28	56	94	26	21	21	34+34	26+26	15+15	12+12	11+11	
omo		N	16	-11-	-11-	-11-	-11-	- 1/-	24	-11-	77	16	9;	24	-1/-	-)}-	
242	DOSH.	20,	4	-11-	-11-	-//-	-11-	-))_	4	4	-11-	-11-	-11-	- 11	-1/-	-11-	
имимимичим ектродвиг	Однофазн.	PIKBT	70	9'0	8'0	1,1	9'6	8'0	1,1	9′/	2,2	9'0	8'0	1,1	1,6	2,2	
Anekmpo Buzameneu		mm '7	63	90	88	115	70	95	38	115	110	70	56	83	115	110	
1618	91	A, mm	98	1	106	1)/-	46	-1/-	112	-11-	133	46	-11-	112	-11-	133	
7831	ANE	m'	77	-11-	117	1 -	1 1	-11-	36	ーデ	36	24	-11-	36	-4-	-11-	
однововных	4000	PART	512	2,2	-0	4,0	1,1	1,5	2,2	3,0	4	1,1_	1,5	2,2	3,0	4,0	
0	7pex		1-2-1	2.2.2	31-2	32-2	4-12	4-22	31-4	32-4	4-14	21-4	7-2	31-4	32-4	4-14	
	7	depun,	A02-21-2	\ \display \display \display \display \display \dinplay \dint \display \display \display \dint \display \display \dint \display \din	3/	3;	00	2%	3/	32	14	21	7-23-	(L)	10		13

Обмоточно - расчетные данные

φ		Puc	2	W	M	W	M	<i>a</i> ,	0	Ø .	6	9	7	7	7	7	
220/380.		, , ,	10	10	 	111	- 14 -	3	- iı	()	- 11 -	1 = 1	9	- 1)	9	1	************
		62	2+2	-11-	-4-	1 7 1	121	X	111	-11-	-11-	-11-	2	1341	- 11 -	- : -	
93HBIX	808	dinn	0,53	6,74	8,0	6'0	1,18	9,5	290	9.75	0,85	1,12	0,5	950	190	0,85	
TPEXQDQ3HDIX	nyckol	Nosp.	28	22	16	12	11	1	(,		•	48	36	30	29	
Ú	NS	NocH.	99	58	44	42	35	54+54	75+75	34+34	3252	28+28	110	84	90	09	
- 79K		N	00	-14-	-11-	<u>{</u>	-11-	1	(7	-11-	-11-	-11-	- / -	- Ic.	-11-	1	
char		K	60	1/ 7		 	-11-	- "-	-11-	(;	-1/-	 -	9	8	-17-	-11-	************
nepecyumakhbk	9 0	10	7+7	-11-		1	-11-	00		11-	191	, (, _	2+2	11/-	-11-	111-	
2208,	Pasou	d, mm	, 52'0	0%	1,18	1,32	1,6	NB	0,95	1,12	1,25	1,5	0,74	8'0	935	1,18	
	Pac	>-	47	04	30	27	23	27+27	22+22	17+17	16+16	14+14	78	09	54	46	
sme,		M	9/	1 1/1	11	177	-1,-	-11-	-11-	-11-	-11-	17	-1/-	121	1	1	-
642	Jask.	3	2	-4-	-11-	-11-	-1/-	-11-	-11-	- 11 -	-11-	1/	4	- 11-	Ť	-11-	
стыстине ектродвиг	Одновразн	P,KBT	9'0	80	1,1	97	2	90	8'0	1,2	1,6	2	40	90	8'0	1,1	
ANEKMO BUZAMENEL		L, MM	74	73	38	001	1 7 7 1	74	32	88	001	-11-	78	98	001)	
	8	A, mm	65	74	1=1	34	95	65	74	- 11-	34	95	7.4	111	84	95	
203.	ANE	M	24	-11-	-1/-		-11-	171	-11-	17	-11-	1 = 1	-1/-	-11-	171	<u>₹</u>	
* 19HEBCBOHBO	4000	PxBT	11	2,5	2,2	3,0	4	1,1	1,5	2,2	30	4.0.	1,5	2,2	3,0	4,0	
0	7pex	depus,	718-2	804-2	80B-2	3075	100 52	718-2	804-2	808-2	2-706	1005-2	804-2	808-2	30.4-2	1005-2	
		Jes!	1 44	1	3		16										31

OÓMOMO4HO - POCYENHOIE BAHHOIE

Obsergablisher AnextryoldBusanterly 220 8, nepectuanations of speak gradies and the control of supposed and the co	B		Da	4.1	1	77	1/	5	10	72)/	7	•	,		•	,	
Observables a neutropoddles annew if 220 B, nepectum attilises C repermines C repeated and C an	/380.		4	7	1,1	1 = 1		8	- (-	-111		9	0	-11-	-11-	~	- 1)-	
Obvoquazione preempoodbuvannesses, 220 & nepecyannamines of the state		i	6	7	-1-	-11-	111	N	-1:-	-11-	-11-	()	111	-11-	=	- 11 -	-11-	
Obvoquazione preempoodbuvannesses, 220 & nepecyannamines of the state	Q3HDIX	Ø	d,un	0,5	90	290	8,0	0,53	0,71	0,35	0,95	1,18	9,5	196	0,3	6'0	1,12	
Obvoquazione preempoodbuvannesses, 220 & nepecyannamines of the state	coxoc	o V	N98p.	(ľ	ſ		0	15	72.	10	2	ſ	1	ļ	į		
Однодрадных электродвигатель! 220 в, пересцитам труку 2 мм в, мм	Ú			98+98	3468	2+62	75+79	58	64	·	34	26	44+44	36+36	+	2+2	0	- Hillian III
20000000000000000000000000000000000000	9 11/2		-					0	ŧ	(<u>[</u>		(1			
20000000000000000000000000000000000000	UM.			****				1					i		1	, 1	 i	
20000000000000000000000000000000000000	ecy			7	1,	<u> </u>		B	1	1) ,		φ	9	i	7		7 (····
20000000000000000000000000000000000000	nep	8	9.	4	1-1-	171	- 11 -	3+3	- '/-	1111	117	(1)-	0	- //-	-)/ -	- 11 -	1 =	
20000000000000000000000000000000000000	908	204	d, mm	190	0,3	6'0	1,12		0%	1,13	4,4	1,6	9.71	0,95	1,12	1,32	1,5	
20000000000000000000000000000000000000	ned 2	Pa	\ \?_	43+43	35+55	32+32	27+27	39	32	26	22		22+22	18+18	14+14	12+12	14+44	
20000000000000000000000000000000000000	sur.		M	16	-11-	- 1/ -		24	-11-	-11-	-11-	-11-	l T	-11-	-)7	-11-	-	
20000000000000000000000000000000000000	Buz	293 K.	20,	7	- 11 -) !: I	-11-		-11-	-11-				-11-	-11-	-11-		
20000000000000000000000000000000000000	200g	03400	PKBT	4'0	90	80	1,1		0,8	1,1		2,0		80	1,1		,	
034092023 TPER 90 3 42 44 804-2 1,5 24 808-2 2,2 -11- 902-2 3,0 -11- 1005-4 1,5 -11- 1005-4 2,2 -11- 808-4 1,5 -11- 1005-4 3,0 -11- 1005-4 3,0 -11- 1005-4 1,5 -11- 1005-4 1,5 -11- 1005-4 1,5 -11- 1005-4 1,5 -11- 1005-4 1,5 -11-	FNEKT		L, MM	73	98	100	-11-	78	93	100	-11-	130	73	98	100	111	130	
700.7 700.7 44 804.2 808-2 901-2 1005-4 1005-4 1005-4 1005-4 1005-4		9	A. mm	74	-11-	84	95	84	- 11	35	105	c ¥	84	-1/-	95	105	ールー	
700.7 700.7 44 804.2 808-2 901-2 1005-4 1005-4 1005-4 1005-4 1005-4			W,	24		-)/		36	-1)-	-11-	111-	17-	-11-	-11-	-11-	-11-	~ <i>}</i>	
700.7 700.7 44 804.2 808-2 901-2 1005-4 1005-4 1005-4 1005-4 1005-4		900	PART	1,5	2,2	3,0	4.0	1,1	1,5	2,2	3,0	4	1,1-		2,2	3,0		
4	O	TPEK	Cepus,			7-706	1005-2	4-408	80 B-4		1003-4	7-7001	80 A-4		Lan	4-5001	4-7001 F	2

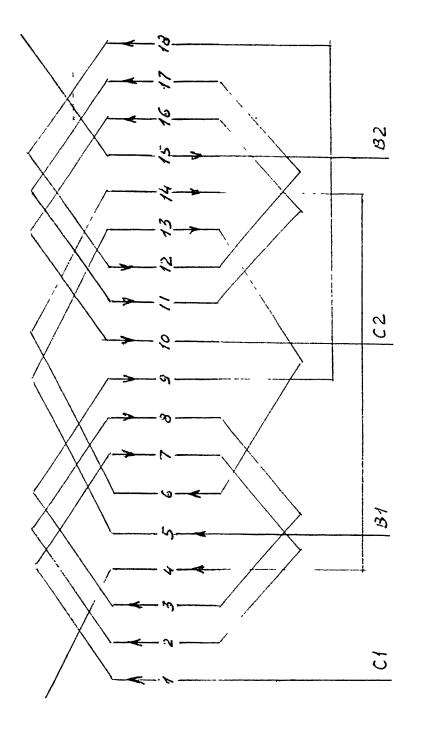
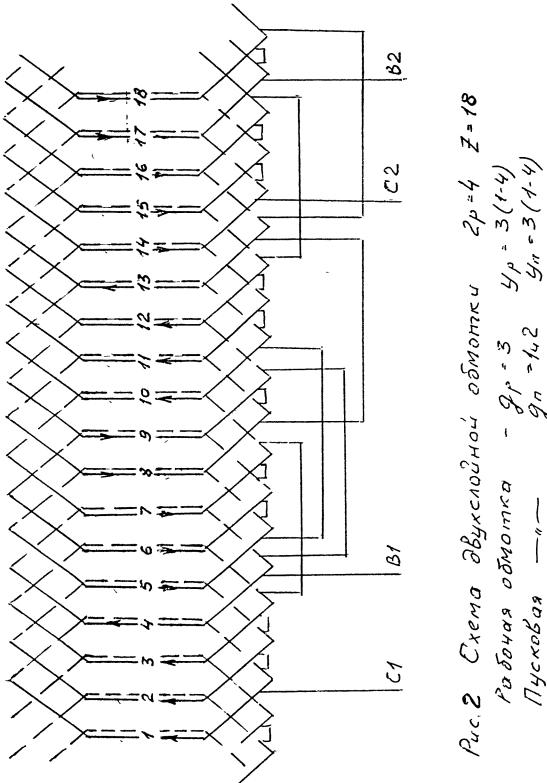


Схема однослойной равносекциенной обмотки 2p=2, Z=18 рабоная обмотка - $g_{l}=3+3$, $g_{p}=6(l-7)$ Пусковая — n=1 $g_{n}=1+2$, $g_{n}=7(l-8)$ и g(1-9)



Рис, 2 Схема двухслойной обмотки Рабоная обмотка - др з Уз Пусковая — — дп - 1иг Уз

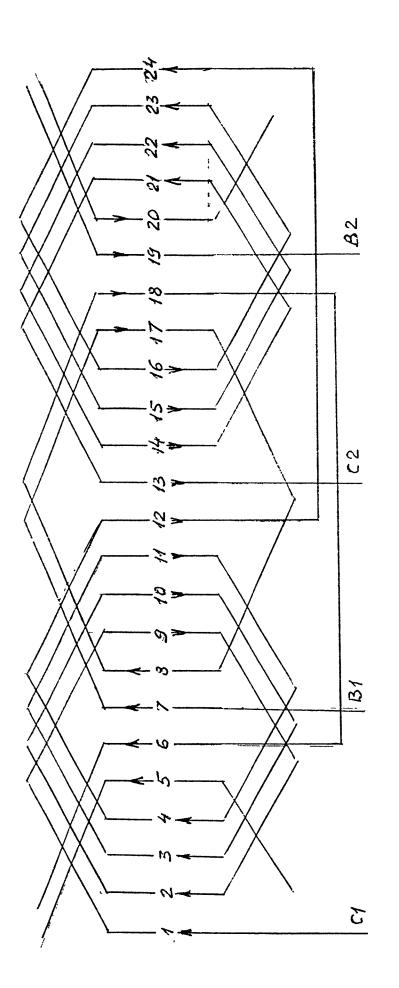
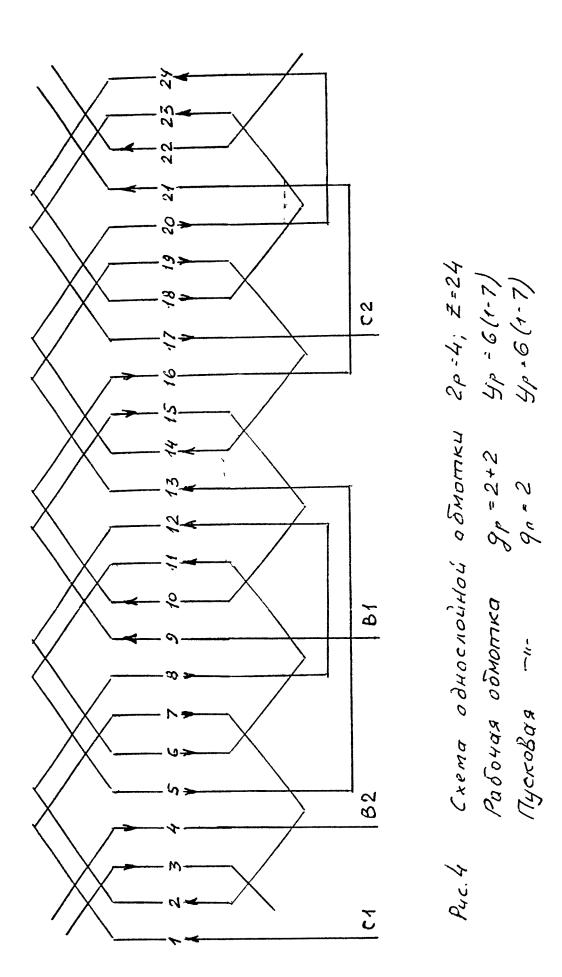
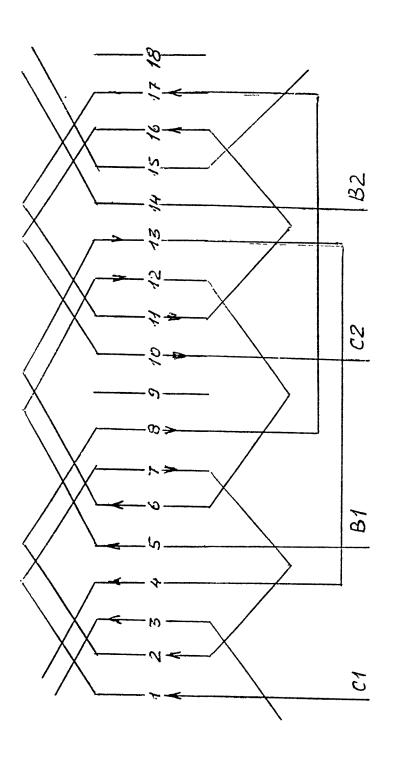


Схема однослойной обмотки "вразвалку" 2p=2, Z=24 Рабочая обмотка др = 4+4 y = 8(1-9) Пусковая — 11— дл = 2+2 y=10(1-11) Puc. 3





Рис,5 Схема однослойной обмотки (с двумя свободными пазами)
др. дп = 2+2 Ур : Цп = 6(1-7) Zp = 2, 2 = 18;

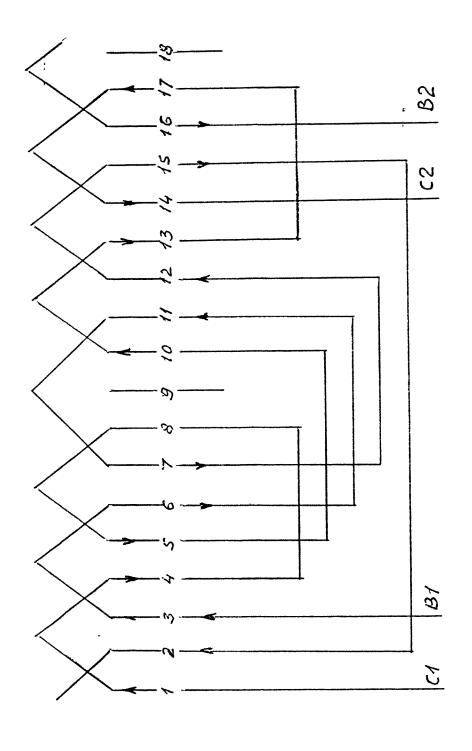


Рис 6. Схета однослойной обмотки (с двумя свобадными пазами) 2p=4,2=18 gp-gn=1+1 Уr=Уn=3(1-4) Zp=Zn=8

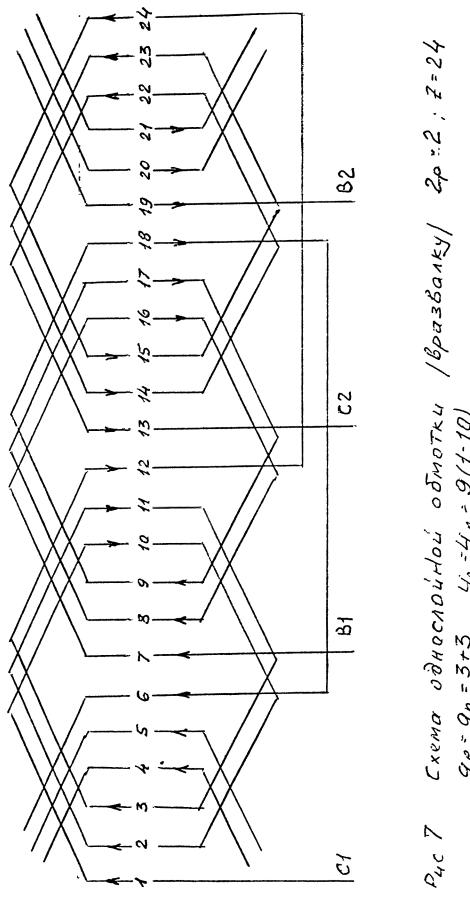
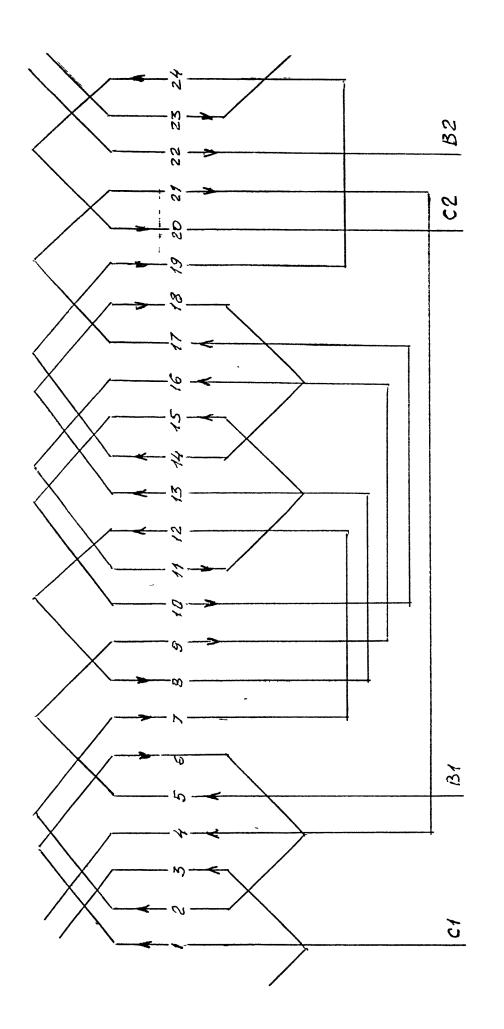
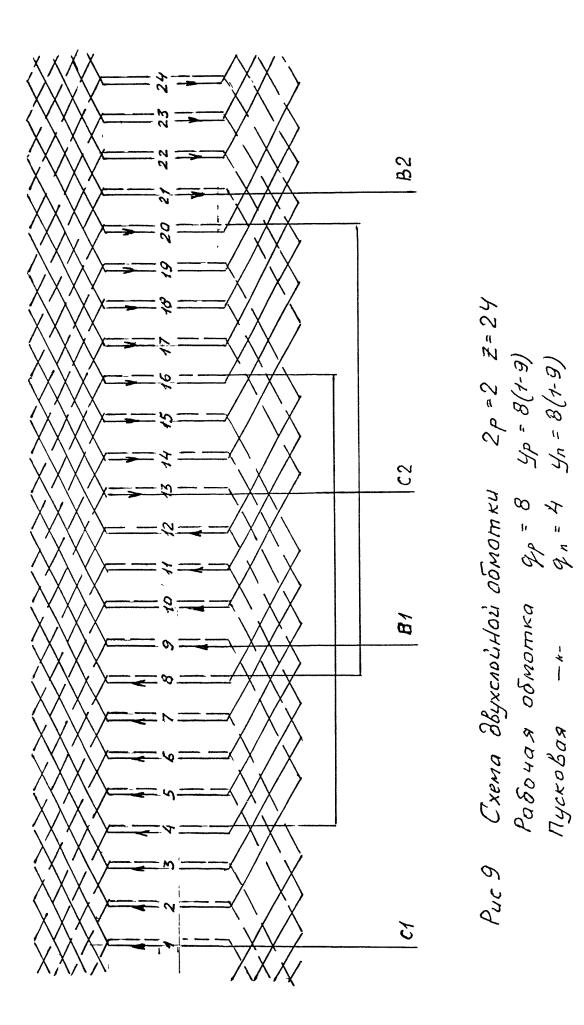
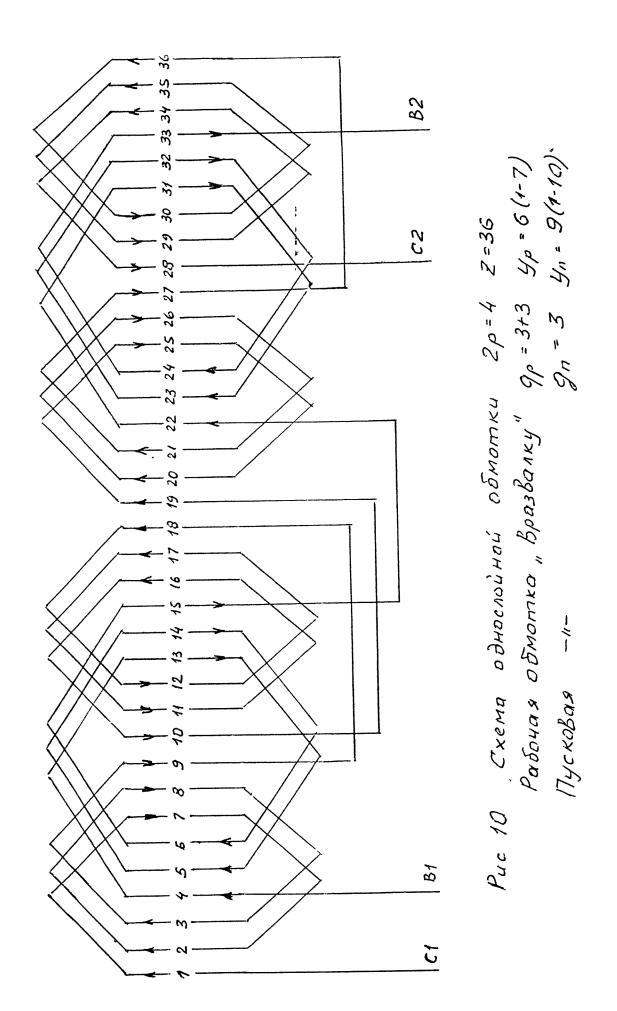


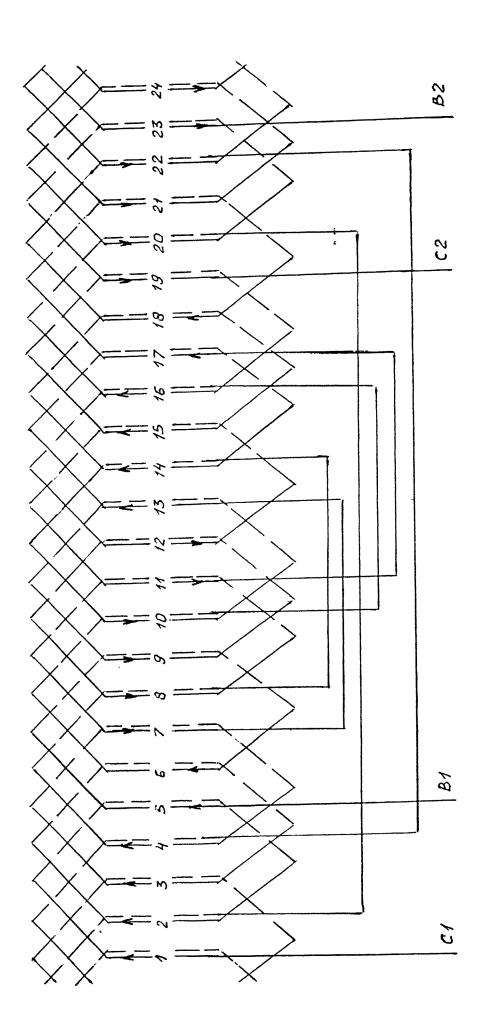
Схема однослойной обмотки (вразвалку) 2p:2; 2=24 gp:gn=3+3 Уp-4n=9(1-10)



2004; 2024 Схема однослойной обмотки, вразвалку" др: дл = 3 = 2+1; Ур = Ул = 5(1-6) и 4(1-5) Puc. 8







20=4; Z=24 40=4(1-5) 4n=4(1-5) Puc. H Cxema Obyxcaolidoli obmaniku Рабочая обмотка - $g_p = 4$ Пусковая обмотка - $g_h = 2$ Пусковая обматка

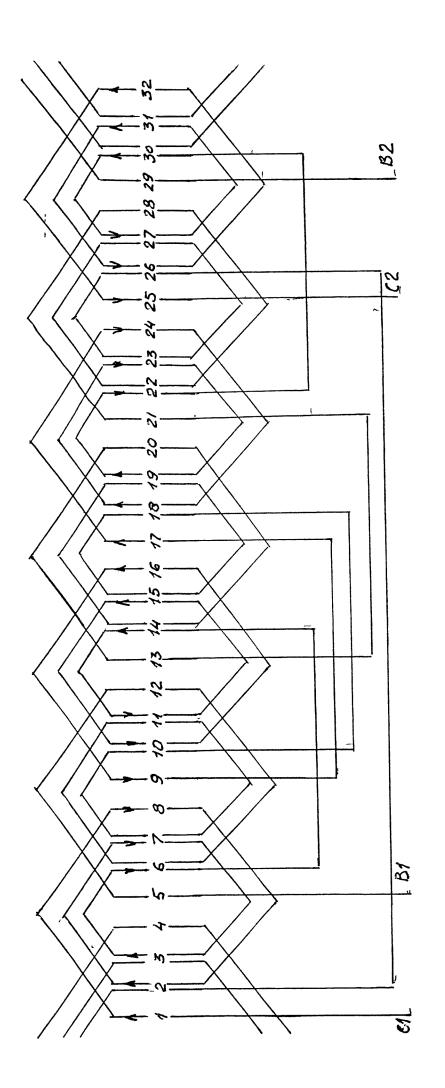
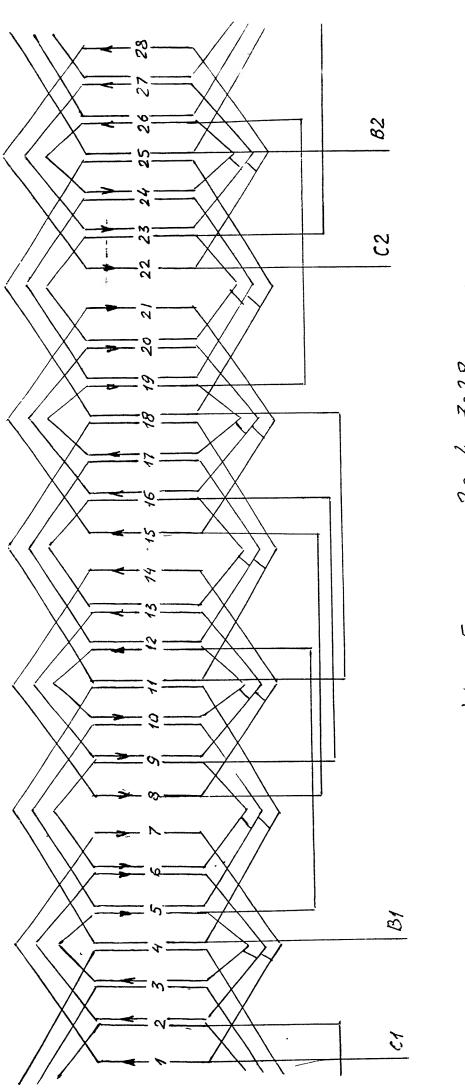


Рис.12 Схема "синусной" обмотки "вразвалку" 2p=4,2=32 Рабочая обмотка др=3+3 ур=7(1-8);5(2-7);3(3-6) Пусковая — "— др=6 Ул=7,5,3



2p=4 2=28 4p=6(1-7); 4(2-6), 2(3-5) 4n=7(4-11); 5(5-10); 3(6-9) Рис.13 Схема " синусной " обмотки Рабоная обмотка $g_{P}=6$ Ур Пусковая — " — $g_{n}=6$ Ул

